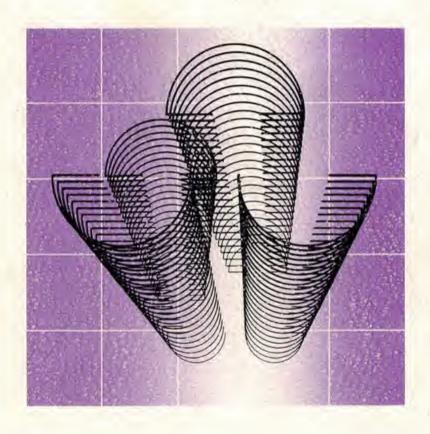
電子技術IB



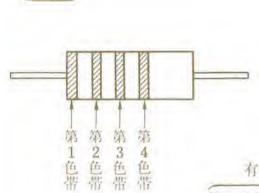
トランジスタとダイオードの量記号例

量記号	意 味	量記号	意、味
A_i	電流增幅度	P_C	コレクタ損失電力
A_v	電圧増幅度	P_i, P_o	入力電力, 出力電力
A_p	電力增幅度	R_B	ベースパイアス抵抗
A_f	帰還增幅度	R_C	コレクタバイアス抵抗
C_{c}	コレクタ容量 (Chr)	R_E	エミッタバイアス抵抗
C_{j}	接合部容量	R_F	帰還抵抗
C_{ob}	ベース接地コレクタ出力容量	R_L	負荷抵抗
f_T	トランジション周波数(利得作域無荷)	R_i	入力インピーダンス
fac	エミッタ接地しゃ断周波数	R_n	出力インピーダンス
G_i	電流利得 (テンベル表示)	S	安定指数
G_v	電圧利得 (デシベル表示)	T_a	周囲温度
G_p	電力利得 (テシベル表示)	$T_{\bar{I}}$	接合部温度
h_{ie}		V_B	ベース電圧
hie	and the second s	$V_{\rm C}$	コレクタ電圧 対アース電圧
h_{re}	エミッタ接地 かジラメータ	V_E	エミッタ電圧
how		V_{BB}	ベース電源電圧
I_B , i_b	ベース電流	V_{BE}	ペース・エミッタ問電圧
I_C , i_c	コレクタ電流・直流値と	V_{CC}	コレクタ電源電圧
I_E , i_e	エミッタ電流 交流値	V_{CE}	コレクタ・エミッタ間電圧
I_F	ダイオードの順方向電流	V_F	ダイオードの順方向電圧
I_R	ダイオードの逆方向電流	V_R	ダイオードの進方向電圧
I_Z	ツェナ電流	V_Z	ツェナ電圧
i_{i}	交流入力電流	v_i	交流入力電圧
in	交流出力電流	v_o	交流出力電圧*
P_{DC}	直流入力電力		

電子部品の色表示と数表示

色表示の例









有効数字

× 10 【単位】 (抵抗 Ω コイル μH

第4色帯のあるものは 許容差をあらわす

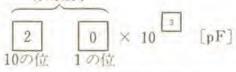
色コード

色	Ж.	茶	赤	the state	黄	緑	青	紫	灰	É
数值	0	1	2	3	4	5	6	7	8	9

数表示の例

磁器コンデンサ





---- は定格電圧50(V)をあらわす

K ==⇒ 許容差±10[%]

Z ⇒ 許容差+80~-20[%]

抵抗

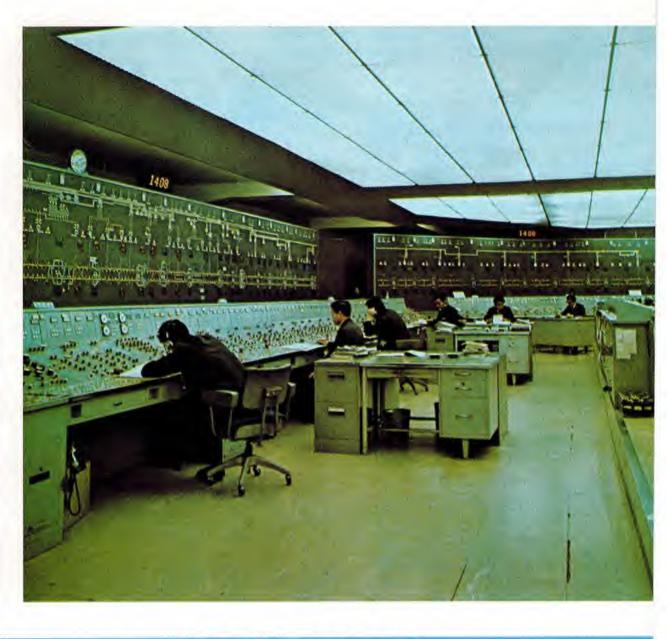


$100(\Omega)$

J ⇒ 許容差±5[%]

K □ 許容差±10(%)

	To.				
			1		



新幹線変電所集中制御装置

新幹線列車に電力を供給するための 変電所を、トランジスタ・集積回路 (IC)を主体とした変電所集中遠方監 視制御装置で、制御しているようす を示したものである。



大形旅客機の操縦室(コックピット)

飛行に必要なすべての情報を操縦士 (パイロット)に与え、また、操作を 指示する計器が配列されている。

電子技術IB

末松安晴

監 修 東京工業大学長 松 安 晴 末 学 博 ± 修 編 東京工業大学教授 藤 井 信 生 I 学 博 ± 元東京工業大学付属 石 陽之 助 坂 工業高等学校教諭 東京工業大学付属 井 上 IE. 也 工業高等学校教諭 東京都立小金井工業高等学校長 洋 岩 本 東京都立向島工業 内 Ш 明 治 高等学校教頭 東京都立足立工業 北 宗 行 111 高等学校教諭 東京都立荒川工業 喜 庄 H 高等学校教諭 東京都立港工業高 等学校教諭 井 眞 藤 東京都立小石川 務 福 田 工業高等学校教諭 力 大阪府立茨木工業 見 竹 徳 一 郎 高等学校教諭 大阪府立成城工業 広 野 嘉 弥 高等学校教諭 神戸市立御影工業 宮 造 秀 崎 高等学校教諭 兵庫県立兵庫工業 安 忠 良 尾 高等学校教諭

第5章 パルス・ディジタル回路	2
1. パルスの基礎	4
1. ディジタル信号とアナログ信号	4
2. ペ ル ス	6
3. 半導体スイッチと機械的スイッチ	7
2. スイッチ回路	9
1. トランジスタのスイッチ動作	9
2. キャリヤ蓄積作用	11
3. トランジスタスイッチの波形	12
4. スイッチの高速化	14
5. ダイオードのスイッチ動作	17
3. パルスの応答	19
1. 時定数の小さい CR 回路の応答	19
2. 時定数の大きい CR 回路の応答	21
4. マルチパイプレータ	23
1. マルチバイブレータの分類	23
2. 非安定マルチバイブレータ	23
3. 双安定マルチバイブレータ	30
4. 単安定マルチバイブレータ	32
5. 波形操作回路	35
1. ダイオードクリッパ	36
2. クランプ回路	38
6. 基本論理回路	40
1. 論理回路の基本的な種類	40
2. AND回路	40
3. O R 回路	42

4. NOT回路	43
5. NAND 回路と NOR 回路	44
6. 正論理と負論理	44
7. IC 論 理 回 路	46
1. ディジタル IC	46
2. DTL回路	47
3. TTL回路	49
4. C MOS IC	51
5. IC記憶装置	53
問 題	54
第6章 電 源 回 路	56
1. 電源回路の基礎	58
1. 電源回路の構成	58
2. 変圧と整流	59
2. 平滑回路	62
1. コンデンサ平滑回路	62
2. LC 平滑回路	63
3. 簡単な電源回路とその諸特性	66
1. 電圧変動率	66
2. リプル百分率	68
3. 整 流 効 率	68
4. 安定化回路	69
1. 安定化の原理	69
2. 並列制御回路	71
3. 直列制御回路	71

5. その他の電源回路 76
1. スイッチング電源回路 76
2. サイリスタ回路 82
3. 電源回路の IC 化 85
問 題
第7章 電 子 計 測 88
1. 計測と計測誤差 90
1. 計 測 90
2. 計 測 誤 差 91
2. 高周波計測 93
1. 高 周 波 93
2. 表皮効果・漂遊容量・漂遊インダクタンス 93
3. 高周波電流の測定 97
4. 高周波電圧の測定 99
5. 高周波電力の測定 102
6. 高周波インピーダンスの測定 103
7. 高い周波数の測定 106
3. 電子計測機器 110
1. オシロスコープ 111
2. 自動平衡記録計 117
3. 計数形周波数計 119
4. 応 用 計 測120
1. セ ン サ
2. 人間の感覚と各種センサ 120
3. 温度センサ122

4.	速度センサ		124
5.	光センサ		129
6.	ガスセンサ		131
7.	放射線センサ		132
問	題		133
第8章	自動制	御	134
1. 自	動 制 御…		136
1.	自動制御と文明	社会	136
2.	自動制御の歴史		137
3.	制御と自動制御		140
4.	シーケンス制御	とフィードバック制御	141
2. シ	ーケンス制御…		143
1.	シーケンス制御	系の構成と動作	143
2.	シーケンス制御	用機器	145
3.	シーケンス制御	可路例	150
4.	プログラム制御・		151
3. 7	ィードバック制作	錮·······	155
1.	フィードバック	制御系の構成と動作	155
2.	フィードバック	制御の目標値と制御動作	157
3.	フィードバック	制御用機器	160
4.	フィードバック	制御系の応答と安定性	171
5.	安定性の判別・		176
6.	フィードバックヤ	制御の数量的取り扱い	179
4. 電	子計算機と自動作	制御	189
1.	アナログ電子計算	章機	189

2. 7	アナログ電子計算機の演算器と演算原理	191
3. 7	アナログ電子計算機の利用	196
問	題	202
問題解	答······	204
索	弓[205

「電子技術 I A」 内容

「電子技術 I」を学ぶに当たって

第1章 半 導 体 素 子

第2章 增幅回路

第3章 発 振 回 路

第4章 変調回路・復調回路



◀ 組立

▼ 調整



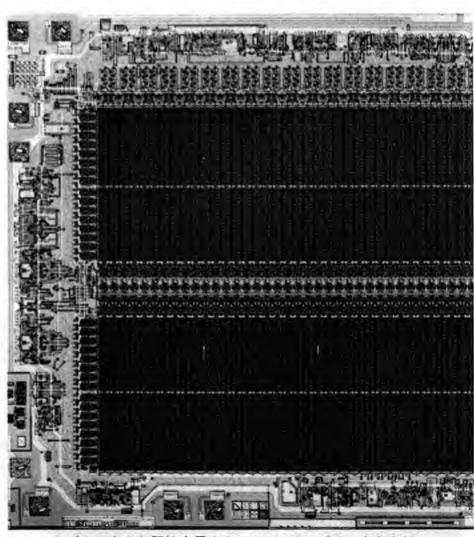
シンクロスコープの組立・調整



パルス・ディジタル回路

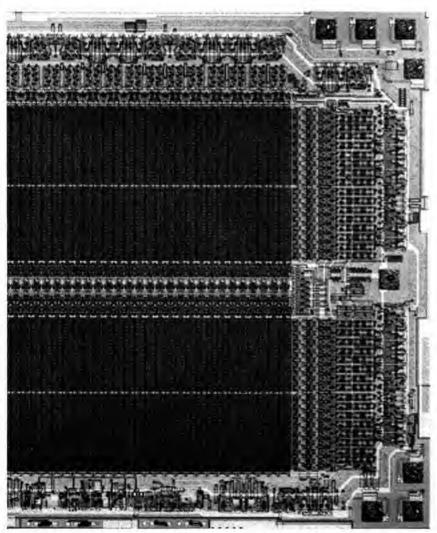
いままでに学んできた増幅回路や発振回路では、入力や出力の信号が、時間とともに連続して変化するアナログ信号であった。この章で学ぶパルス・ディジタル回路では、入力や出力の信号が、「ある」または「ない」という2つの値しかとらないパルスとしてあらわされる。

ここでは、まずパルス・ディジタル回路の基本となるパルスが、



RAMとよばれる大きな記憶容量をもつLSIのチップで、大きさは

半導体素子によってどのようにしてつくられるかについて学ぶ。次に、パルスが回路を通過するとどのように変化するか、さらに、変化したパルスをもとの波形にもどす波形操作などについて学び、最後に、ディジタル論理回路と、実際に使用されているディジタルIC回路およびその応用例について学ぶ。



3.63 mm×6.28 mmである(53ページ参照)。

1. パルスの基礎

パルス・ディジタル回路では、いままで学んできた正弦波交流とは異なり、パルスが利用されている。ここでは、パルスがなぜ利用されるか、どのようにしてこの波形がつくられるかについて学ぶ。

1. ディジタル信号とアナログ信号

いままで学んできた時間とともに連続して変化するアナログ信号 と、科目「電気基礎」で学んだ「ある」または「ない」という2つ の値しかとらないパルスのようなディジタル信号とを比べてみよう。

「3」という数値をアナログ信号で送る場合と、ディジタル信号で 送る場合について考える。

図 5-1(a)のように、「3」という数値を直流電圧3[V]のアナ

10

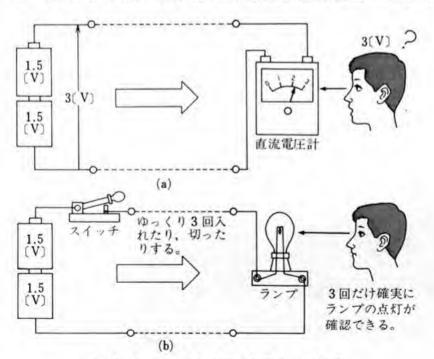


図 5-1 ディジタル信号とアナログ信号

ログ信号として送る。その信号は、送る途中で減衰するため、出力 側で直流電圧計によって測定しても、3[V] にならないので、数値 「3」を正確に送ることができない。

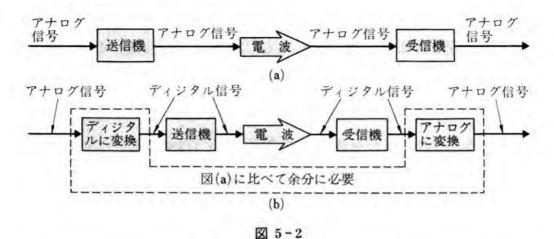
一方,この「3」という数値をパルスの数であらわし,これを図(b)に 示すように、スイッチをゆっくり3回、オン(ON)・オフ(OFF)した ディジタル信号で送る。この信号も送る途中で、図(a)と同じように 減衰するが、出力側ではパルスが「ある」か「ない」かだけを判別し ているのであるから、3回のパルスとしてランプの点滅が確かめら れ、数値「3」をより正確に送ることができる。

次に「3」という数値を電気的に保存(記憶)する方法を考えてみ よう。コンデンサをアナログ信号として直流電圧3[V]で充電して, 数値「3」を保存する方法と、コンデンサをいくつか用意し、その中 の3個だけを適当な電圧で充電して、 充電コンデンサの数 (ディジ タル信号)として、数値「3」を保存する方法がある。いずれの場合 15 もコンデンサの電荷は少しずつ放電して、その端子電圧は変化して しまうが、後者の場合は、コンデンサの電荷が「ある」か「ない」か だけを検出できればよいため、「3」という数値を正確に保存できる。

これらの例から分かるように、アナログ信号は信号の大きさに意 味があり、その大きさが変化するともとの信号のもつ意味が分らな 20 くなる。しかし、ディジタル信号では、信号が「ある」か「ない」か だけが判別できればよく、その大きさや波形は多少変化してもよい。 また、アナログ信号は、その波形が変化してしまうと、もとの波形 をふたたびつくり出すことはひじょうにむずかしいが、ディジタル 信号は、波形が変化しても容易にもとの波形と同じ波形に再生でき

25 30

このように、ディジタル信号はアナログ信号に比べて、情報を伝



えることや記憶などですぐれている。このディジタル信号のすぐれた点は、電子計算機・パルス通信・自動制御などの広い分野に応用されている。最近では、ディジタル IC の発達に伴い、ますます多くの装置がディジタル化されている。しかし、図5-2のように、アナログ信号を送信・受信する場合、ディジタル信号を用いる方法は、装置が複雑になり、設備費も高くなるため、アナログ信号のままで送るほうが有利であるような場合もある。

2. パ ル ス

ディジタル信号をつくるための基本である, パルスについて調べてみよう。

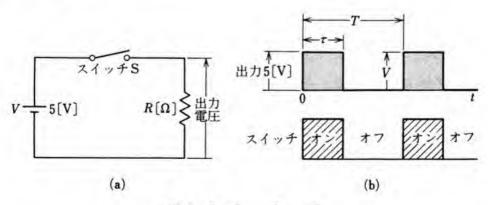


図 5-3 パ ル ス

図5-3(a)において、スイッチSをオンにし、一定時間後オフに し、ふたたびオンにする。このようにスイッチの操作を一定周期 Tで繰り返すと、抵抗 R の出力電圧の波形は、図 (b) のようになる。 これを方形波パルス(または単にパルス (pulse))という。

このような方形波パルスは、実際の回路ではつくりえないが、理 論的に考えるときの基本の波形である。 図 5 - 3 (b) の方形波パルス は、次のような各種の量によってあらわされる。

τ:パルス幅

T:繰り返し周期

f=1/T:繰り返し周波数 V:振幅

 $D=\tau/T:$ 衝擊係数

10

パルスには、方形波パルスのほかに、「電気基礎」で学んだように、 のこぎり波・階段波などがある。

問 1. パルス幅が 4[µs], 繰り返し周期 0.4[ms] のパルスがある。こ の波形の繰り返し周波数と衝撃係数はいくらか。

15 3. 半導体スイッチと機械的スイッチ

図 5-3(a) で学んだパルスの発生回路で、スイッチ S のかわりに 図5-4のように、トランジスタやダイオードをスイッチとして使 用することにより、図 5-3(b)と同じような方形波パルスが得られ る。

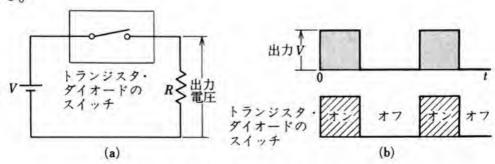


図 5-4 トランジスタ・ダイオードのスイッチ

トランジスタやダイオードをスイッチとして使用することについてはあとで詳しく学ぶ。トランジスタやダイオードの半導体スイッチと、機械的スイッチとを比べると、表5-1のようになる。

表 5-1 半導体スイッチと機械的スイッチの比較

半導体スイッチ	機械的スイッチ			
 動作時間は 10⁻⁹ [s] で,速い。 接点の摩耗がない。 	 動作時間は 10⁻³[s] で、おそい。 接点の摩耗がある。 			
3. 小形化できる。	3. 形は大きい。			
4. 接触抵抗は、数オーム~数百オー ムで、機械的スイッチより大きい。	 接触抵抗の値は、一般に 0.01 (Ω) 程度である。 			
5. 絶縁抵抗は、数キロオーム~数 メグオームで、機械的スイッチよ り小さい。	5. 絶縁抵抗の値は、一般に 50 [MΩ] 程度である。			

表 5-1 で,接触抵抗 は,図 5-5 (a) のように,スイッチがオンの ときの内部抵抗 R=V/I をいい,R はできるだけ小さいほうがよ s い。また,絶縁抵抗 は,図 (b) のように,スイッチがオフのときの 内部抵抗 $R_0=V_0/I_0$ をいい, R_0 はできるだけ大きいほうがよい。

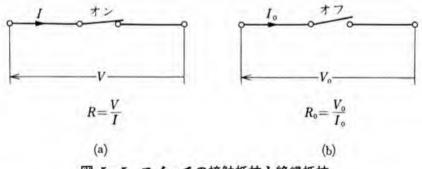


図 5-5 スイッチの接触抵抗と絶縁抵抗

表からわかるように、半導体スイッチは、機械的スイッチに比べて、動作時間、接点の摩耗、形状ではすぐれているが、接触抵抗や 絶縁抵抗では劣っている。

2. スイッチ回路

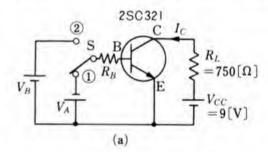
トランジスタやダイオードをスイッチとして使用することによって、方形波パルスをつくることができる。ここでは、トランジスタ やダイオードがどのようにしてスイッチ動作するのか、また、スイッチ動作によってつくられるパルス波形について学ぶ。

1. トランジスタのスイッチ動作

図 5-6 (a) でスイッチを ① に入れると、ベースに逆方向電圧が加えられるので、ベース電流は 0 になり、コレクタ電流もほぼ 0 にな

る。したがって、このような 状態では、トランジスタのコ レクタ・エミッタ 間 は 図 (b) のように切れていることにな る。これを、トランジスタがオ フしている という。

スイッチを②に入れると、ベースに順方向電圧が加えられるので、ベース電流が流れ、コレクタに大きな電流が流れる。



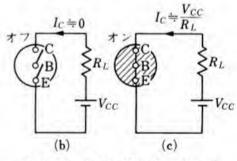


図 5-6 トランジスタスイッチ

このような状態では、図(c)のように、トランジスタのコレクタ・ エミッタ間は短絡しているようにみえる。この状態を、トランジス タがオンしているという。

このようなトランジスタのオン・オフの動作を、図5-7に示す



2SC321 $I_{CBO} = 0.25 [\mu A], R_L = 750 [\Omega]$

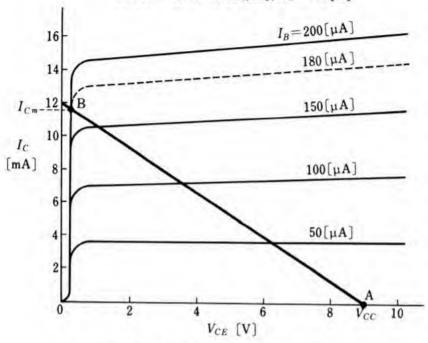


図 5-7 トランジスタの Vcs-Ic 特性

トランジスタの V_{CE} - I_C 特性によって調べてみる。

図 5-6 (a) の回路の負荷線を引くと,図 5-7 の直線 AB となる。図 5-6 (a) のスイッチが① のときは動作点が A にあり,コレクタ電流は流れない。これを,"トランジスタがしゃ断している (しゃ断 領域にある)"という。スイッチが② のとき,ベース電流が B 点の電流(180 $[\mu A]$)より多く流れるように V_B , R_B を決めておくと,動作点は B となり,最大のコレクタ電流 I_{Cm} ($\pm \frac{V_{CC}}{R_L}$) が流れる。これを,"トランジスタが飽和している (飽和領域にある)"という。飽和領域では,図 5-7 からもわかるように,トランジスタのコレクタ電圧 V_{CE} はほぼ 0 となっている。

トランジスタがしゃ断していると、スイッチはオフの状態となり、 飽和しているとオンの状態となる。また、トランジスタを増幅素子 として使用するときは、第2章で学んだように A 点と B 点の間 (能動領域)で使用する。

<例題 1>

図 5-6 (a) のトランジスタスイッチ回路で、トランジスタの特性が図 5-7 のように与えられている。 $V_B=2$ [V]、 $V_{BE}=0.6$ [V] として、トランジスタを飽和させるための R_B の値を求めよ。

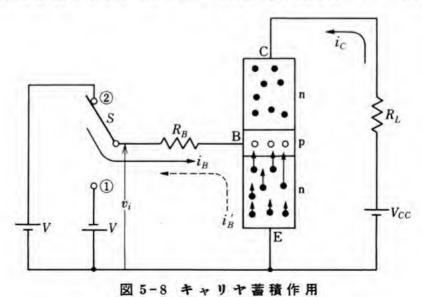
图 飽和する点は B 点であるから、 このときのベース電流以上の 電流をベースに流せばよい。B 点のベース電流 I_B は図から約 180 $[\mu A]$ であるから

$$R_B < \frac{V_B - V_{BE}}{I_B} = \frac{2 - 0.6}{180 \times 10^{-6}} (\Omega) = 7.8 (k\Omega)$$

2. キャリヤ蓄積作用

10

トランジスタをスイッチとして使用するとき、トランジスタをオンの状態にするには、図5-8のようにスイッチSを②に入れて、ベースに順方向電圧を加え、飽和領域にする。飽和領域では、エミッタから多数のキャリヤがベース領域に注入され、ベース領域を拡



散していく。

このキャリヤは、コレクタとベースの接合面に達し、コレクタ電 流となる。このとき、コレクタ電流は、その最大値 $I_{cm} \left(= \frac{V_{cc}}{R_c} \right)$ ま でしか流れない。一方, エミッタから注入されたキャリヤがひじょ うに多いので、キャリヤはベース領域内にたまってしまう。これを キャリヤ蓄積作用という。

次に、トランジスタをオフの状態にするには、スイッチを①に 入れて、ベースに逆方向電圧を加える。このとき、ベース領域内 に蓄積されたキャリヤがエミッタによびもどされて、逆方向のベー ス電流 in が流れる。コレクタ電流は、ベース領域に蓄積されている 10 キャリヤがなくなり、 $i_{B}'=0$ となるまで流れ続けるため、トランジ スタの入力はすでに逆方向にバイアスされているにもかかわらず、 ic はしばらく流れることになる。したがって、トランジスタをスイ ッチとして使用する場合、キャリヤ蓄積作用は出力のパルス波形に 影響をおよぼすことになる。

問2. 図5-8で、スイッチを②から①へ切り換えたとき、ベースに 逆方向の電流 in が流れる理由は何か。

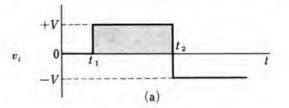
15

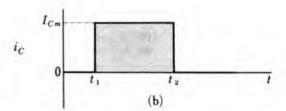
3. トランジスタスイッチの波形

トランジスタをスイッチとして動作させるために、図5-9(a)の ような入力電圧 v_i を図5-8に加えたとき、理想的にはコレクタ 電流 i_c が図 5-9 (b) のような方形波になってほしい。 しかし実際 の回路では、トランジスタのベース電流 i_B とコレクタ電流 i_C は、 それぞれ図(c). 図(d)のような波形となる。

エミッタから注入されたキャリヤは、ベースを拡散によって通過 するので時間がかかる。そのため、ベースに電圧を加えてもコレク タ電流が流れるまでに時間が かかる。ベースに電圧を加え た時刻からコレクタ電流が最 大値の10[%]になるまでの 5 時間 ta を 遅れ時間といい、コ レクタ電流が最大値の90[%] に達するまでの時間 Ti をタ ーンオン時間 という。また、 コレクタ電流の最大値の10 10 [%]から90[%]に達する までの時間 tr を 立上り時間 という。

ベースの入力電圧を時刻 t₂ で逆方向にした場合, ベース 15 領域に蓄積されていたキャリ ヤがベースから流れ出るため, ベース電流は図(c)のように 逆方向に流れる。 このとき, 時刻 t₃ までコレクタ電流は





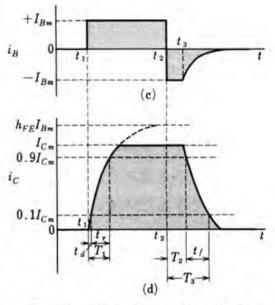


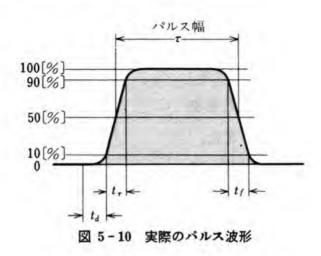
図 5-9 トランジスタスイッチの各 部の波形

最大値を保って流れ続ける。コレクタ電流が最大値から90[%]に減少するまでの t_2 からの時間 T_2 を蓄積時間という。

ベース領域に蓄積されたキャリヤは、ベースやコレクタから引き出されてやがて減少していく。このときコレクタ電流も減少し、やがて $i_c=0$ となる。 t_a からコレクタ電流が最大値の10[%]に減少するまでの時間 T_a をターンオフ時間という。また、コレクタ電流の最大値の90[%]から10[%]まで減少する時間 t_a を立下り時間という。

14 第5章 パルス・ディジタル回路

これらのことからわかるように、実際のパルスの波形は、きれいな方形波ではなく、図 5-10 のようになる。この場合、パルス幅 τ は、最大値の 50 [%] の大きさの幅であらわす。



4. スイッチの高速化

トランジスタをスイッチとして使用するときは、オン・オフの切 5 り換えができるだけ速いほうがよい。しかし、トランジスタにはキャリヤ蓄積作用や、ベース領域のキャリヤの拡散による時間的な遅れがあるので、オン・オフの切り換えの速さが制限される。

コレクタ電流 i_c の立上りを速くするには、 i_B を大きくし、 h_{fe} のしゃ断周波数の高いトランジスタを使用する。また、 i_c の立下りを速くするには、逆方向のベース電流を大きくし、 h_{fe} のしゃ断周波数の高いトランジスタを使用することが必要である。

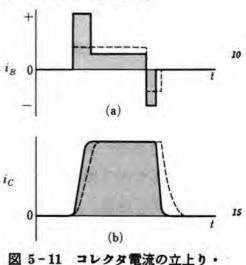


図 5-11 コレクタ電流の立上り・ 立下り部分の改善

(1) スピードアップコンデンサ

トランジスタのスイッチ特性をよくするために、図5-11 (a) の破線のベース電流 i_B を、実線のように立上りと立下り部分で大きくなるようにすると、コレクタ電流 i_C の波形は図(b) の破線から実線のように改善される。このようにベース電流の立上りと立下りの部分で、ベース電流が大きくなるようにした回路が図5-12 (a) である。図5-12 (a) は、トランジスタのスイッチ特性をよくするため、ベースに直列に抵抗 R_i とコンデンサ C の並列回路を接続したものである。C を スピードアップコンデンサといい、入力電圧 v_i が急激な

変化をする たでは (図(b))、コンデンサに充電電流が流れ、ベース電

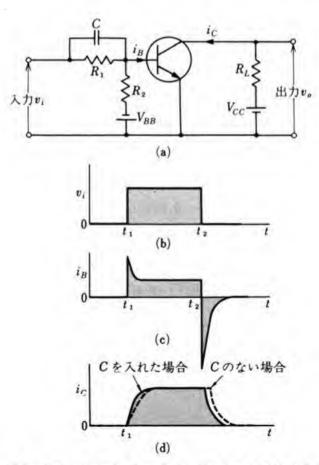


図 5-12 スピードアップコンデンサによる波形の改善

流 i_B は図 (c) のように大きくなる。充電が終了すると定常状態になり、ベース電流は一定値となる。入力電圧 v_i が 0 に変化する t_i では、コンデンサの電荷が放電して、ベースに逆方向電流を流すとともに、バイアス電圧 V_{BB} によって、さらに逆方向電流を大きくして、ベースには図 (c) のような大きな電流が流れる。

このようにすることによって、コレクタ電流の立上りと立下りの部分で、ベース電流が大きくなり、コンデンサのない場合に比べて、パルスの立上り・立下りの特性をよくすることができる(図(d))。

間 3. スピードアップコンデンサのはたらきについて述べよ。

(2) トランジスタの不飽和スイッチ回路

いままでは、トランジスタをスイッチとして使用するときは、飽 和領域としゃ断領域で使用してきたが、スイッチ回路では、飽和領 域でのキャリヤ蓄積作用による蓄積時間が問題になることがある。 トランジスタを飽和領域ではなく、能動領域で使用すれば蓄積時間 10

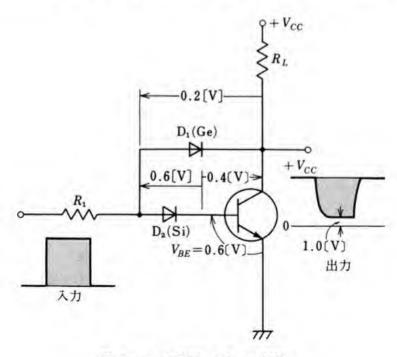


図 5-13 不飽和スイッチ回路

が少なくなる。

図 5-13 は、能動領域でトランジスタをはたらかせている回路 (不飽和スイッチ回路)の例である。 D_1 にゲルマニウムダイオードを、 D_2 にシリコンダイオードを使用する。入力電圧が加わり、ダイオード D_1 のともに順方向に電流が流れる(このとき、トランジスタはオンになる)と、順方向電圧降下が、 D_1 は 0.2 [V]、 D_2 は 0.6 [V] なので、コレクタ電圧はベース電圧より 0.4 [V] 高くなる。

トランジスタの V_{BE} は、シリコントランジスタでは 0.6 [V] であるから、コレクタ電圧は 1.0 [V] となり、トランジスタは能動 個域にあることがわかる。ゲルマニウムトランジスタの場合は、 V_{BE} =0.2 [V] であるから、コレクタ電圧は 0.6 [V] となる。

5. ダイオードのスイッチ動作

ダイオードに図5-14(a)のような方向(順方向)に電圧を加えると、大きな電流が流れてオンの状態になる。図(b)のような方向(逆 方向)に電圧を加えると電流はほとんど流れないので、ダイオードはオフの状態になる。これらのことから、ダイオードもトランジスタと同じように、加える電圧の方向によってオン・オフするので、

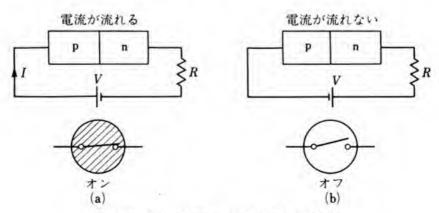


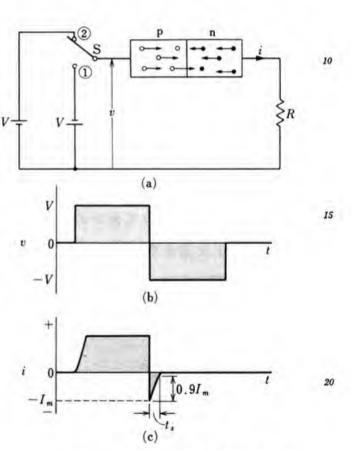
図 5-14 ダイオードのスイッチ動作

スイッチとして用いることができる。

図 5-15 (a) のように、スイッチを②に入れてダイオードに順方 向電圧を加えると、すでに学んだように、p 形領域にある正孔と n 形領域にある電子は移動して接合部をこえて、互いに他の領域にはいり、順方向電流が流れる。

p 形領域から n 形領域へ、 また n 形領域から p 形領域へ移動したキャリヤは、すぐには消滅しないで、わずかな時間その領域に残っている。このとき、ス

イッチを①に入れてダイオードに逆方向電圧を加えると、この残っていたキャリヤがよびもどうに、逆方向に電流が流れる。逆方向に電流がその最大値の10 [%]の大きさになるまでの時間 t,を、回復時間 という。スイッチ用のダイオードとしては、逆方向電流が小さく、回復時間 t,の小さいものがよい。



5

図 5-15 ダイオードのスイッチ波形

3. パルスの応答

パルスは、スイッチのオン・オフによってつくられる。このスイッチのかわりに、トランジスタやダイオードをオン・オフさせても パルスがつくられることがわかった。

5 ここでは、このパルスが、抵抗とコンデンサでつくられた回路 (CR 回路)を通過すると、どのような波形に変化するかを調べる。 これは、あとで学ぶマルチバイブレータ・波形操作回路を理解する うえでたいせつなことである。

1. 時定数の小さい CR 回路の応答

図 5-16 (a) のような CR 回路に、図 (b) のような方形波パルスを加えると、電流 i、R と C の端子電圧 v_R 、 v_c にどのような波形のパルスが得られるかを調べる。

図 (a) でスイッチを ① から ② に急に t=0 で切り換えて, t=0 の 瞬間に 0 から V の値に変化する電圧を加えると, コンデンサ C を 充電するために充電電流 i が流れる。この充電電流 i は, 「電気基 礎」で学んだように、指数関数的に変化し、次式で示される。

$$i = \frac{V}{R} \varepsilon^{-\frac{t}{CR}} = \frac{V}{R} \varepsilon^{-\frac{t}{T}}$$

ただし、T=CR

たとえば、V=10 [V]、R=50 [k Ω]、C=100 [pF] のときの充 電電流 i の波形を描くと、21 ページの図 5-17 となる。

20

このiの波形の広がりは、Tの大きさによって変化し、Tが小さければ狭く、Tが大きければ広くなる。

CR 回路の時定数 T(T=CR) の値が,入力の方形 波パルスの幅 τ よりじゅ うぶん小さい, τ 》CR の 場合について考える。

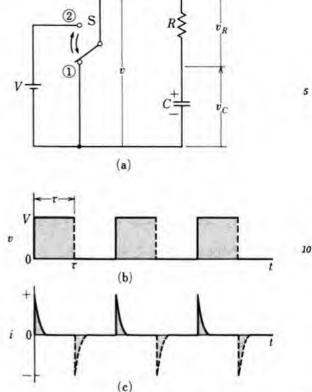
充電電流iの波形は、Tが小さいため、Cの充電が短時間で終了するので図5-16(c)のようになる。

 v_R はi に比例するので、 次式で示される。

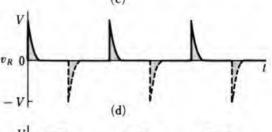
$$v_R = Ri = R\frac{V}{R} \varepsilon^{-\frac{t}{T}} = V \varepsilon^{-\frac{t}{T}}$$
(5-1)

したがって、 v_R の波形は、i と同じように変化するので図(d)となる。

vc は、C が充電していく



τ>CR



15

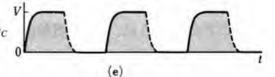


図 5-16 CR 回路とその波形 (τ≫CR)

過程を示し、 $v_c = V - v_R$ となるので、次式で示され、その波形は図 (e)となる。

$$v_C = V - v_R = V - V\varepsilon^{-\frac{t}{T}} = V(1 - \varepsilon^{-\frac{t}{T}})$$
 (5-2)

次に、スイッチを②
から①に t=τ で急に
切り換えると、 t=τ
のとき、νの値は Vか
50になる。回路の電
圧は0になるが、Cに
は、電荷が充電されて
いるので、これが放電
する。時定数が小さい

10 ので、短時間に放電は

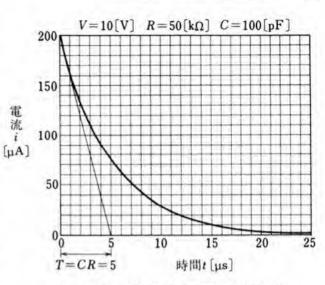


図 5-17 CR 回路の充電電流の波形

完了する。放電電流iの方向は、充電のときの逆になるので、図(c)の破線部分のような波形になる。 v_R はiに比例するので、iと同じような波形となる (図(d))。 v_c の波形は、図(e)の破線で示された波形になる。

昨定数 CR がひじょうに小さい場合は、 v_R の波形は入力電圧 v を 時間で微分した波形にほぼ似てくるので、 v_R を出力とする回路を、 **微分回路**とよぶ。

2. 時定数の大きい CR 回路の応答

次に、CR 回路の時定数の値を、入力の方形波パルスの幅 τ より ひじょうに大きくしたとき、 すなわち、 $\tau \ll CR$ のときについて調べる。

図 5-18 (a) で、v の電圧が実線部分のように 0 から V に変化すると、C を充電するために充電電流 i が流れるが、時定数が大きいので、充電はゆっくりと行われる。 このため電流 i は図 (b) のようにゆっくりと変化し、C の端子電圧 v_c もゆっくりと上昇する。

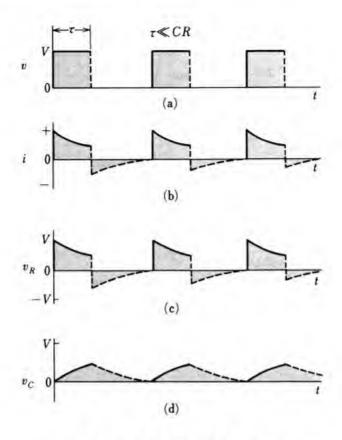


図 5-18 CR 回路の波形 (τ≪CR)

このため v_R , v_C の波形は、図 (c)、図 (d) の実線部分のようになる。電圧 v を V から 0 にすると、C には電荷が残っているので、これが放電し、逆方向に電流が流れる。時定数が大きいので、この放電はゆっくりと行われる。そのため、 v_R , v_C の波形は、図 (c)、図 (d) の破線部分のような波形になる。 v_C の波形は、入力電圧 v を時間で積分した波形にほぼ似てくるので、 v_C を出力とする回路を、積分回路とよぶ。

4. マルチバイブレータ

ここでは、パルスの基本形である方形波パルスを発生させるマル チバイブレータについて学ぶ。

1. マルチバイブレータの分類

すルチバイブレータは、図5-19のように、増幅回路と結合回路で構成され、正帰還をかけた発振回路の一種である。

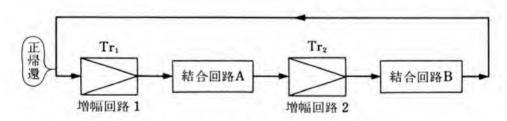


図 5-19 マルチバイブレータの構成

マルチバイブレータは、この結合回路 A と結合回路 B が、何に よって構成されるかによって次の3つに分類される。

- ① 非安定マルチバイブレータ 結合回路 A, B ともに抵抗と コンデンサで構成
 - ② 双安定マルチバイブレータ 結合回路 A, B ともに抵抗で 構成
 - ③ 単安定マルチバイブレータ 結合回路 A はコンデンサで, 結合回路 B は抵抗で構成

15 2. 非安定マルチバイブレータ

10

パルス発生回路として最も多く使用されており、この回路の原理 図を図 5-20 に示す。

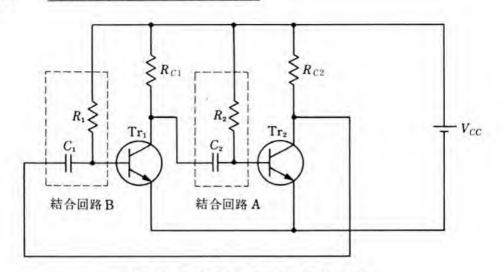


図 5-20 非安定マルチプレータ

図からわかるように、トランジスタ Tr_1 と Tr_2 を結合回路 A で CR 結合し、 Tr_2 の出力を結合回路 B で CR 結合し、 Tr_1 の入力に 正帰還して、発振回路を構成している。

いま、図 5-20 の Tr_1 をスイッチ S_1 に置き換え、 Tr_2 から Tr_1 にもどしている結合回路 B (C_1 と R_1) を取り去った回路が図 5-21 s である。

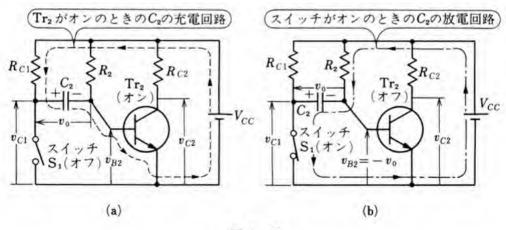


図 5-21

図(a)のように、スイッチ S_1 がオフのときは Tr_2 のベースには R_2 を通して正の電圧が加わり、 Tr_2 はオンになる。このとき、図(a)

の破線のような電流によってコンデンサ C₂ は充電される。

次にスイッチ S₁ をオンにすると、Tr₂ のベースには、コンデン サ C_2 に充電された電圧 (v_0) が、負の電圧として加わるので、 Tr_2 はオフになる。このとき図(b)の鎖線のような方向で、 コンデンサ C_2 の充電電荷は放電し、 やがて Tr_2 のベースの電圧は負から正へ 変化し、Tr2 はふたたびオンになる。 このときスイッチ S1をオフ にすると、ふたたび図 5-21(a)の破線のように電流が流れ、コンデ ンサ C₂ が充電されてもとの状態にもどる。これを繰り返すと、図 5-22に示すような波形が得られる。

10 図 5-22 から、Tr₂ がオンの状態のとき、スイッチ S₁ をオンにす ると、 Tr_2 は必ずオフになり、 コンデンサ C_2 の放電が終了すると 自動的にオンにもどることがわかる。

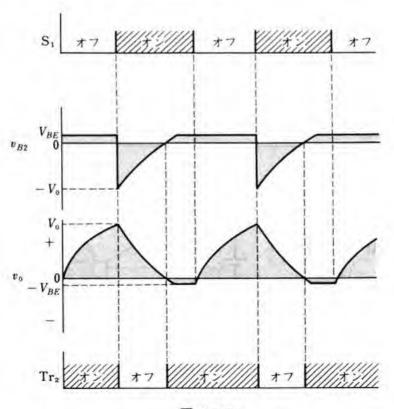


図 5-22

逆に Tr_2 をスイッチにおきかえ、結合回路 $A(C_2 \ge R_2)$ を取り除いて、 Tr_1 と結合回路 B でつくった回路でも、 Tr_1 がオンの状態のとき、スイッチをオンにすると、 Tr_1 は必ずオフになる。 C_1 の放電が終了すると、 Tr_1 は自動的にオンにもどる。

図5-20の非安定マルチバイブレータは、図5-21のスイッチの オン・オフをトランジスタと結合回路で自動的に行うようにしたも のである。

この動作を図5-23(a)について考えてみよう。

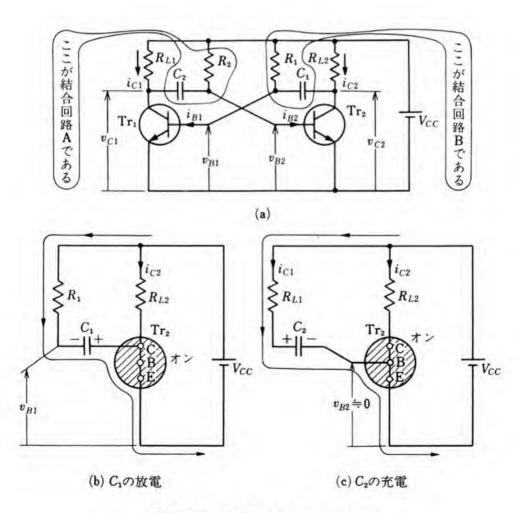


図 5-23 非安定マルチバイブレータ

図(a)は、図5-20の回路を、左右対称な形に書き直したもので ある。

時刻 t_1 と t_2 の間では、 Tr_2 がオンなので、図 (b) からわかるよう に、コンデンサ C_1 の電荷は、図のような回路で放電し、 v_{B1} は時 定数 C_1R_1 によって上昇する。 このとき、コンデンサ C_2 は図 (c) の ような回路で充電をはじめる。

コンデンサ C_i の放電が完了し、次に C_i に充電がはじまると、 Tr_i のベース電圧 v_{B1} が正に近づく。すると、

- Tr₁ のベース電流 i_{B1} が増加
- ② Tr, のコレクタ電流 ic, が増加 10
 - ③ Tr, のコレクタ電圧 vc, が低下
 - ④ C, を通して Tr, のベース電圧 v_B が低下
 - ⑤ Tr₂ のベース電流 i_{B2} が減少
 - ⑥ Tr, のコレクタ電流 ic, が減少
 - ⑦ Tr₂ のコレクタ電圧 v_{C2} が上昇
 - ⑧ C₁を通して Tr₁のベース電圧 v_{R1}が上昇
 - 9 Tr₁ のベース電流 i_R が増加

のような変化が急速に繰り返されるので、Tr, はオンになる。 この とき、 C。の充電電圧が Tr。のベースに 負の電圧として加えられる 20 ので、Tr2 はオフになる。

Tr, がオンになる時刻 t2 と t3 の間では、上の ①~ 9 の変化が同 じように C_2 の放電、 C_1 の充電によって行われるので、 t_3 の時刻で ふたたび Tr₂ がオン、Tr₁ がオフになる。

以上の動作をまとめると、図5-24のようになり、繰り返し周期 25 Tで自動的に動作が繰り返される。

 Tr_1 , Tr_2 のベース電圧 v_{B1} , v_{B2} , コレクタ電圧 v_{C1} , v_{C2} の波形を

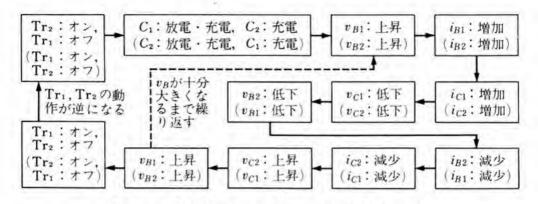


図 5-24 非安定マルチバイブレータの変化 (t₁~t₂) () 内は t₂~t₃ の変化を示す。

図5-25に示す。

28

図 5 - 23 (a) で $R_1 = R_2$, $C_1 = C_2$, $R_{L_1} = R_{L_2}$ とすると, v_{B_1} と v_{B_2} , v_{C_1} と v_{C_2} の波形は、位相が 180° 異なった同じ形となる。

図5-25の周期 T1, T2は, 次の式で求められる。

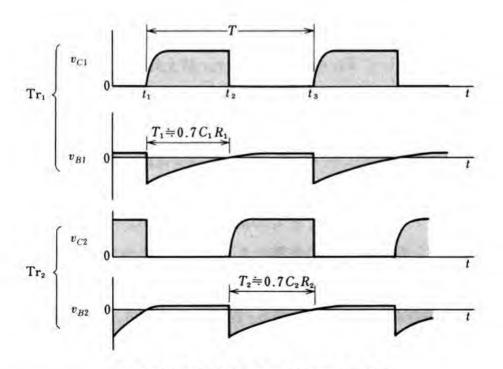


図 5-25 非安定マルチバイブレータの波形

図 5-26

$$T_1 = 0.7 C_1 R_1
 T_2 = 0.7 C_2 R_2$$
(5-3)

したがって、繰り返し周期Tは、次のようになる。

$$T = T_1 + T_2 = 0.7(C_1R_1 + C_2R_2)$$

-----<例題 2>-----

図 5-23 (a) の非安定マルチバイブレータで、 C_1 =0.01 [μ F]、 C_2 =0.02 [μ F]、 R_1 = R_2 =100 [$k\Omega$] としたとき、出力パルス v_{σ_1} の繰り返し周期と衝撃係数を求めよ。

解 図5-26 のそれぞれの周

期T1, T2は,式(5-3)から,

 $T_1 = 0.7 C_1 R_1$

 $=0.7\times0.01\times10^{-6}\times100$

 $\times 10^3$

 $=0.7\times10^{-3}$ [s]=0.7 [ms]

 $T_2 = 0.7 C_2 R_2$

 $=0.7\times0.02\times10^{-6}\times100\times10^{3}$

 $=1.4\times10^{-3}$ (s)=1.4 (ms)

したがって、繰り返し周期 Tは

 $T = T_1 + T_2 = (0.7 + 1.4) \text{ [ms]} = 2.1 \text{ [ms]}$

衝撃係数 Dは、次のようになる。

 $D = \frac{T_1}{T} = \frac{0.7 \times 10^{-3}}{2.1 \times 10^{-3}} = \frac{1}{3}$

図5-27は、非安定マルチバイブレータの回路例である。

間 4. 図 5-27 の回路で、vc1, vc2 の繰り返し周期と衝撃係数を求めよ。

10

15

20

① 定数 0.7 は、図 5-23 (b) のコンデンサの電荷が 0 になるまでの時間を計算することによって求められる数値である。

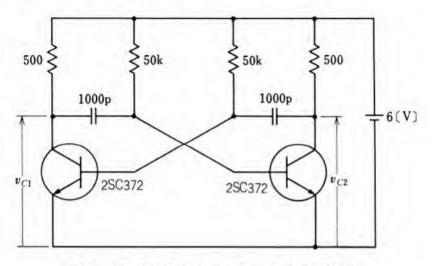


図 5-27 非安定マルチバイブレータの回路例

3. 双安定マルチバイブレータ

図5-28は、双安定マルチバイブレータの回路である。

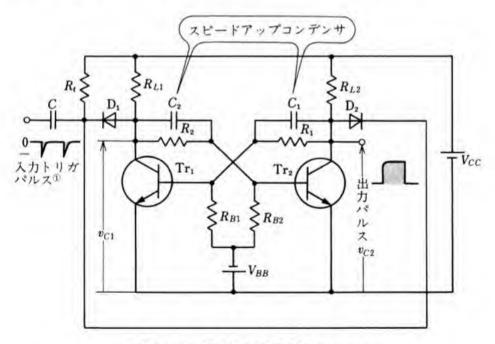


図 5-28 双安定マルチバイブレータ

① Tr_1 , Tr_2 の安定状態を変化させるための鋭いバルスを**トリガパルス**といい, 微分回路によってつくられる。

図5-28からわかるように、トランジスタ Tr, と Tr, は、2つの 抵抗 R_1 と R_2 で接続されている。 コンデンサ C_1 , C_2 は、スピード アップ用である。ベースには、 両方ともに逆方向の バイ ア ス電圧 V_{BB} が加えられた左右対称な回路である。いま、トランジスタ T_{r_1} 5 がオフとなっているとすると、Tr, のコレクタ電圧が高いため、 Tr. のベース電圧も高くなり Tr. はオンになる。もし Tr. がオンな らば、Tr. はオフになる。

どちらの状態でも、外部から状態が反転するような信号(トリガ パルス)を加えない限り、安定した状態が続く。

v いま、図 5-29 に示すように、 Tr_1 がオフ、 Tr_2 がオンのとき、 入力に、ある時刻 ちで、図のようなトリガパルスが加えられると、 この電圧は、 D_1 , R_2 を通して Tr_2 のベースに加わる。したがって、 Tr, のベースは、正電位から負電位に下がるので、Tr, は一瞬にし てオフになる。このため Tr2 のコレクタ電圧が高くなり、Tr1 のベ -ス電圧も上昇し、Tr, はオンになる。この状態は、入力に次のト

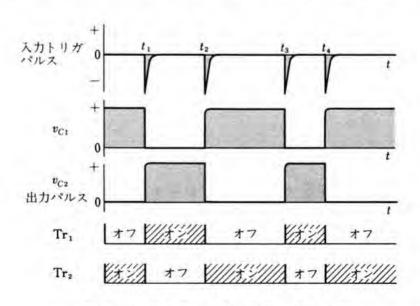


図 5-29 双安定マルチバイブレータの波形

リガパルスがはいるたまで続く。

 t_2 においては、前に考えたのと同じ理由で Tr_1 はオフ、 Tr_2 はオンにかわる。

このように、双安定マルチバイブレータは、入力のトリガバルスによって、トランジスタのオン・オフを逆転する。この回路はフリ 5 ップフロップ回路ともよばれ、電子計算機などの計数回路に使用されている。

図5-30は、双安定マルチバイブレータの回路例である。

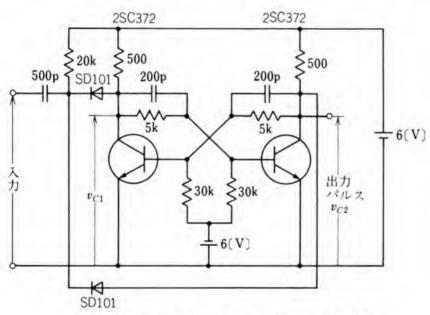


図 5-30 双安定マルチバイブレータの回路例

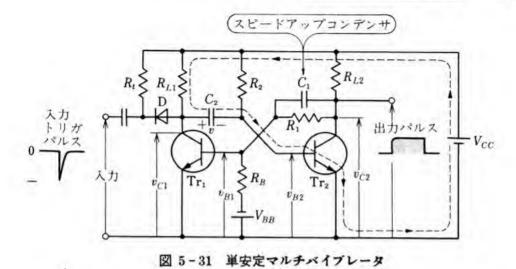
4. 単安定マルチバイブレータ

図5-31は、単安定マルチバイブレータの回路である。

図からわかるように、トランジスタ Tr_1 のコレクタと Tr_2 のベースの結合はコンデンサ C_2 で、 Tr_2 のコレクタと Tr_1 のベースの結合は抵抗 R_1 で行っている。

 R_1 と並列のコンデンサ C_1 は、スピードアップ用である。

10



 Tr_1 のベースには逆方向のバイアス電圧 V_{BB} が加わっているので、安定状態では Tr_1 はオフ、 Tr_2 はオンになっている。このとき、コンデンサ C_2 は、図の破線で示すような電流で充電されている。

いま、図 5-32 のように、 t_1 において図のようなトリガバルスを 5 入力端子に加えると、ダイオード D を通して、 Tr_1 のコレクタ電 圧 v_{c_1} が一瞬下がる。すると、コンデンサの電圧v が Tr_2 のベース

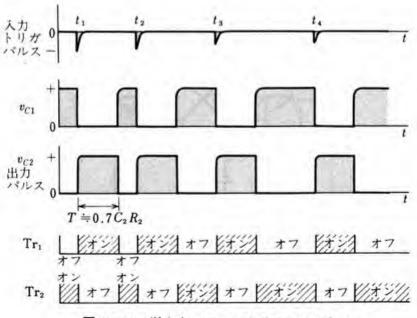


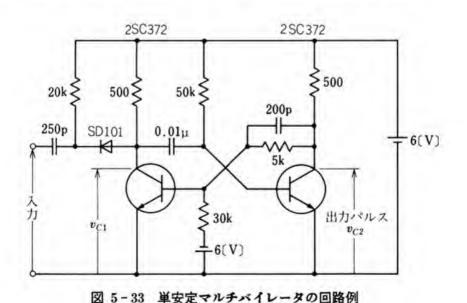
図 5-32 単安定マルチバイブレータの波形

電圧を一瞬負にするため、 Tr_2 はオフになり、 v_{C2} が上昇し、 Tr_1 のベース電圧 v_{B1} が正になるので、 Tr_1 はオンなる。

 Tr_2 のオフは、コンデンサ C_2 の充電電荷がなくなるまで続く。 Tr_1 がオンになっているので、 $R_2 \rightarrow C_2 \rightarrow Tr_1$ の回路で、時定数 C_2R_2 によって C_2 の電荷は放電し、 $T = 0.7 C_2R_2$ の時間で、放電がほぼ 5 完了する。このため Tr_2 のベース電圧 v_{B2} は正になるので、ふたたび Tr_2 はオン、 Tr_1 はオフになり、もとの安定状態にもどる。

この安定状態は、次の時刻 t_1 に入力としてトリガパルスが加えられるまで続く。以後、図 5-32 のようにトリガパルスが加えられるたびに、一定時間 T だけ Tr_1 はオン、 Tr_2 はオフに変化してもとの安定状態にもどる。

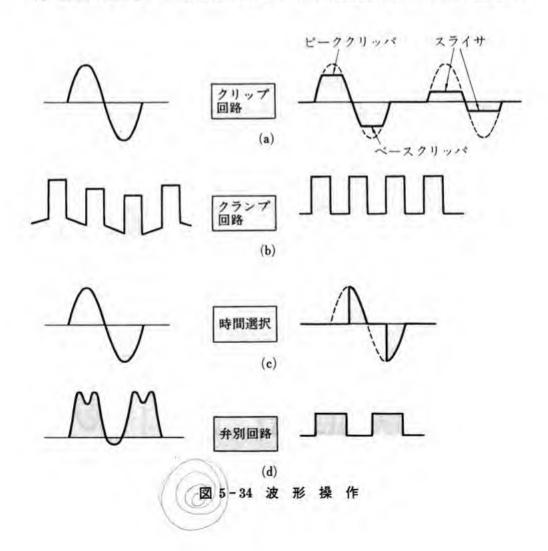
この回路は、一定幅のパルスを得る回路によく使用されている。 図5-33は、単安定マルチバイブレータの回路例である。



5. 波形操作回路

すでに学んだように、トランジスタ回路でパルスをつくると、きれいな方形波は得られない。また、パルスを増幅したり、CR 回路を通すと、波形がひずんだり雑音がはいったりする。これらのパルスをもとのきれいな波形にもどすことを波形整形といい、波形操作の一例である。

波形操作には、図5-34のように波形の振幅を操作するものが多く、波形の上部・下部を切り取るクリップ回路(クリッパ)、波形の



頭部や底部をある値にそろえるクランプ回路, 波形の時間選択をするものや, 波形を比較して弁別するものがある。ここでは, ダイオードを用いたクリップ回路・クランプ回路について学ぶ。

なお、クリップ回路には、波形の上部を切り取るピーククリッパ、 下部を切り取るベースクリッパ、上部や下部を薄く切り取るスライ 5 サがある。

1. ダイオードクリッパ

ダイオードクリッパには, 直列形と並列形がある。

図 5 - 35 は、ダイオード直列形クリッパで、図 (a) では、入力信号 v_i が正のときと v_i が負で $|v_i| < |V|$ のときは、ダイオードには順力向電圧が加わるのでオンとなり、①-③ 間は導通状態となる。そのため出力には入力信号がそのままあらわれる。 v_i が負で $|v_i| > |V|$ のときは、ダイオードに逆方向の電圧が加わるのでオフとなり、①-③ 間は開放状態となるので、出力電圧は V になる。

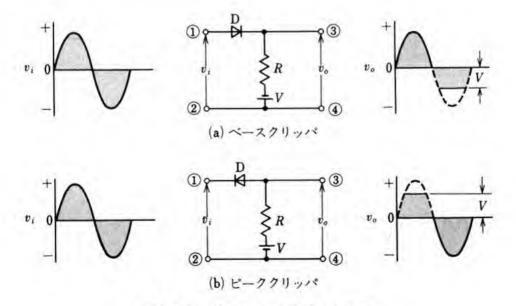


図 5-35 ダイオード直列形クリッパ

この回路では、入力信号の下部が図のように切り取られる。この ようなクリップ回路をベースクリッパという。

図(b)は、 $v_i < V$ のとき、ダイオードはオンになるので、出力に信号があらわれるが、 $v_i > V$ のときはオフになるので、出力は Vになる。この回路では、入力信号の上部が図のように切り取られる。このようなクリップ回路をビータクリッパという。

図5-36は、ダイオード並列形クリッパである。

図 (a) では、入力 信号 v_i が正のとき v_i が負で $|v_i|$ v_i v_i v

図 5-36 ダイオード並列形クリッパ

20 になり、 v。= Vとなる。

が加わるためオン

図 (b) では、 v_i が正で $v_i > V$ のときだけ、ダイオードに順方向の電圧が加わるためオンになり、 $v_o = V$ となる。 $v_i < V$ のときは、ダイオードに逆方向電圧が加わるのでオフとなり、 $v_o = v_i$ となる。

図 (c) は、図 (a) と図 (b) の回路を組み合わせたもので、図 (a) では 波形の下部が、図 (b) では波形の上部が切り取られるので、出力波形 は図 (c) のように、波形の上下が切り取られる。 この回路を リミッ

38

ト回路 (リミッタ) という。

とくに電圧 V_1 , V_2 を小さくし、薄い波形を切り出す回路を、スライサという。

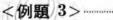
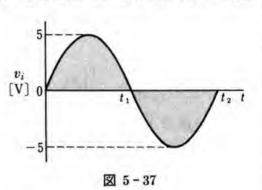


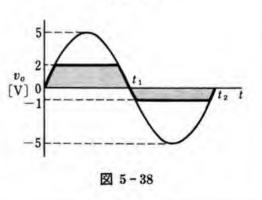
図 5 - 36 (c) のリミッタで R=1 [k Ω], $V_1=2$ [V], $V_2=1$ [V]

として、図5-37のような 入力がはいったときの出力 波形を描け。ただし、ダイ オードの順方向電圧は無視 してよい。

図 v_i が正で、かつ $v_i > V_1$ のとき D_1 が導通し、出力は V_1 となる。また、 $v_i < 0$ のときは、 $|v_i| > |V_2|$ のとき、 D_2 が導通し、出力は V_2 となるから、出力波形は、図5-38 の太線のようになる。



10



2. クランプ回路

入力信号の頭部または底部を、ある基準レベルに固定させること 20 をクランプという。

図 5-39 (a) は,入力信号の底部を 0 レベルに固定させる,正クランプ回路である。

入力信号 v_i が負 $(-V_2)$ のときはダイオード D はオンなので、

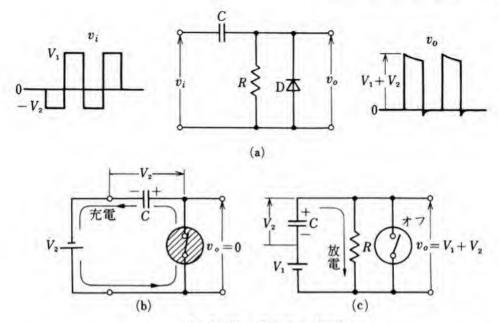
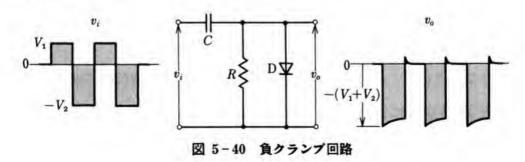


図 5-39 正クランプ回路

図 (b) のように出力端子はダイオードで短絡され、 $v_o=0$ となる。このとき、ダイオードの順方向抵抗は小さいので、コンデンサ C とダイオードの順方向抵抗の積で定まる時定数が小さくなり、コンデンサ C は短時間で V_a まで充電される。

 v_i が正 (V_1) のときは、ダイオードはオフとなる。時定数 CR を大きくしておけば、図 (c) のように C から徐々に放電され、 $v_o = V_1 + V_2$ となる。

図 5-39 のダイオード D の向きをかえたのが 図 5-40 である。 図からわかるように、入力信号の頭部を 0 レベルにそろえた負クラ プロ路である。



6. 基本論理回路

電子計算機がいろいろな計算をするとき、電子計算機の内部では、数字や文字をすべて電気信号が「ある」、「ない」の2つに置き換えてあらわし、処理している。この「ある」、「ない」の電気信号は、パルスの有無やスイッチ回路のオンやオフに対応するものである。 5 ここでは、この2種類の電気信号を、入力や出力としている論理回路について学ぶ。

1. 論理回路の基本的な種類

論理回路には、AND, OR, NOT の3つの基本回路がある。

AND 回路は 論理積回路 ともよばれ、図 5-41 (a) のような回路で、10 A と B のスイッチがともにオンのときだけ出力ランプ C がつく。

OR 回路は論理和回路ともよばれ、 図(b) のように $A \ge B$ のスイッチのどちらかがオンのとき、出力ランプ C がつく。

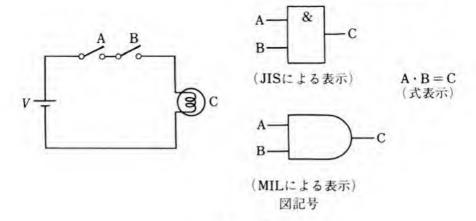
NOT 回路は**否定回路**ともよばれ、図(c)のようにスイッチがオフのとき出力ランプがつき、スイッチがオンのときは出力ランプCが 15 消える。

これらの回路の JIS による図記号と、MIL® による図記号および 式表示をそれぞれの図の右側に示す。

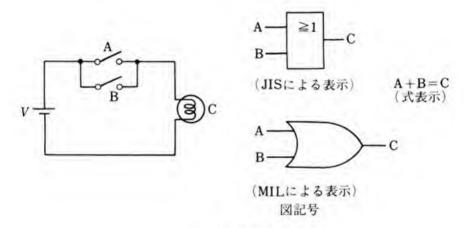
2. AND回路

図 5-42 は、 ダイオード D_1 と D_2 を使用した AND 回路である。 20 A と B の端子に加えられた入力電圧や出力端子 C の電圧が 0 [V]

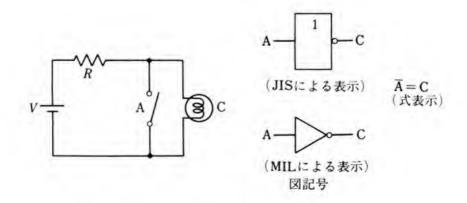
① 米軍規格 (military standard) の略称である。



(a) AND回路



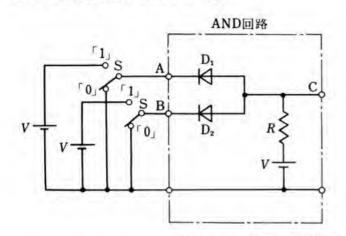
(b) OR回路



(c) NOT回路

図 5-41 論理回路の基本回路

のときを $\lceil 0 \rceil$ とあらわし、 $V \lceil V \rceil$ のときを $\lceil 1 \rceil$ とあらわして AND 回路の動作を調べてみよう。



A	В	C
0	0	0
1	0	0
0	1	0
1	1	1

図 5-42 AND 回路と真理表

いま、A, B がともに「0」のときは D_1 , D_2 は導通状態 ($\pi \nu$) となり出力端子 C は「0」になる。次に $A=\Gamma 1$ 」, $B=\Gamma 0$ 」のときは, D_1 はオフであるが, D_2 はオンであるから, $C=\Gamma 0$ 」となる。 $A=\Gamma 0$ 」, $B=\Gamma 1$ 」のときは, D_1 はオン, D_2 はオフとなり, $C=\Gamma 0$ 」となる。 A, B ともに「1」のときは, D_1 の両方がオフとなり $C=\Gamma 1$ 」となる。 このように入力電圧のすべての組み合わせについて出力を調べると,図 5-42 の表のようになる。このような表を真理表という。

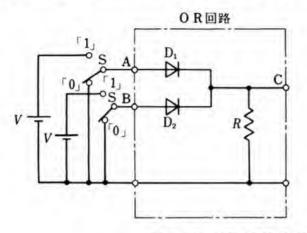
以上のことから、AND回路は、一般に2つ以上の入力端子と1 10 つの出力端子をもち、入力がすべて「1」のときのみ出力が「1」となる。

3. O R 回 路

図 5-43 は、 ダイオード D_1 と D_2 を使用した OR 回路である。 $A=\lceil 0\rfloor$ 、 $B=\lceil 0\rfloor$ のときは、 端子 A 、 B 、 C は同電位となり、 C= 15 「0」となる。 $A=\lceil 1\rfloor$ 、 $B=\lceil 0\rfloor$ のときは、 D_1 がオン、 D_2 はオフとなり、 $C=\lceil 1\rfloor$ となる。 $A=\lceil 0\rfloor$ 、 $B=\lceil 1\rfloor$ のときは、 D_1 がオフ、 D_2

がオンとなり、 $C=\lceil 1\rfloor$ 、また、 $A=\lceil 1\rfloor$ 、 $B=\lceil 1\rfloor$ のときは、 D_1 がオン、 D_2 がオンとなり、 $C=\lceil 1\rfloor$ となる。これを表にまとめたものが図中の真理表である。

以上のことから、OR回路は、一般に2つ以上の入力端子と1つ の出力端子をもち、入力が1つでも「1」であれば出力が「1」になる。

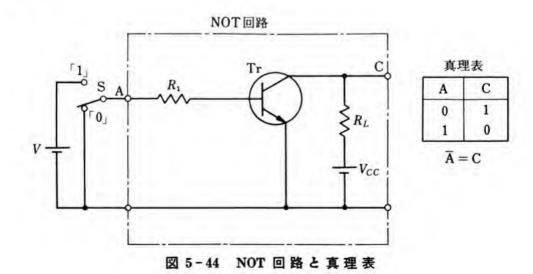


A	В	C
0	0	0
1	0	1
0	1	1
1	1	1

図 5-43 OR 回路と真理表

4. NOT回路

図 5 - 44 は、トランジスタ (Tr) を用いた NOT 回路の原理図である。



44 第5章 パルス・ディジタル回路

入力が「0」のときは、Tr のベース電流が流れないので、Tr はオフとなり出力は「1」($V_{cc}(V)$) となる。入力が「1」(V(V)) のときは、Tr にベース電流が流れてオンになり、出力は「0」となる。この動作は図中のような真理表であらわすことができる。

以上のように、入力が「0」のとき出力が「1」、入力が「1」のと 5 き出力が「0」になるような回路を NOT 回路という。

5. NAND 回路と NOR 回路

論理回路には、いままで学んだもののほかに AND 回路と NOT 回路を組み合わせた NAND 回路 (否定論理積回路) や、OR 回路と NOT 回路を組み合わせた NOR 回路 (否定論理和回路) などがある。 10 この NAND 回路や NOR 回路は、これから学ぶディジタル IC に多く使用されている。

図 5 - 45 に、NAND 回路と NOR 回路の JIS による図記号と MIL による図記号を示す。

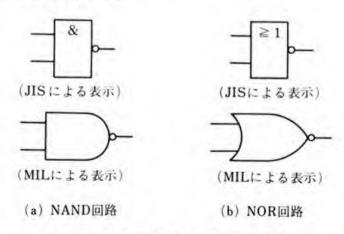


図 5-45 NAND 回路と NOR 回路の図記号

6. 正論理と負論理

いままで、入力端子 A, B に加えられる電圧や出力端子 C の電圧

15

が、0[V] のときを低電位 L の状態、V[V] のときを高電位 H の 状態としてあらわし、L を [0]、H を [1]」として考えてきた。しか し、逆に H を [0]、L を [1] として考えることができる。前者を、 正論理 (positive logic)、後者を $\mathbf{1}$ を $\mathbf{1}$ (negative logic) という。 図 $\mathbf{1}$ 5-42 のダイオードと電池の向きを逆にした回路は、 $\mathbf{1}$ 負論理の例で ある。

7. IC 論 理 回 路

最近は、ディジタル技術の進歩によって論理回路素子のほとんどはディジタル IC になってきている。ここでは、これらのディジタル IC の基本回路について学ぶ。

1. ディジタル IC

いままで学んできた論理回路をまとめると、図5-46 のようになり、ディジタル IC は、このうちの NAND 回路や NOR 回路に多く使用されている。

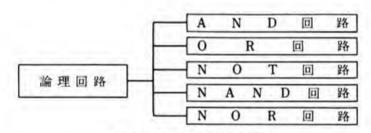


図 5-46 論理回路の種類

ディジタル IC を大別すると、図 5-47 のように、バイポーラ形とユニポーラ形に分けることができる。

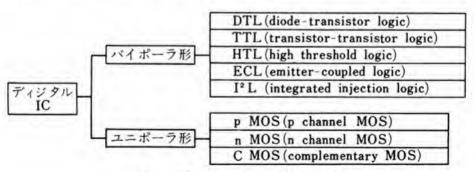


図 5-47 ディジタル IC の種類

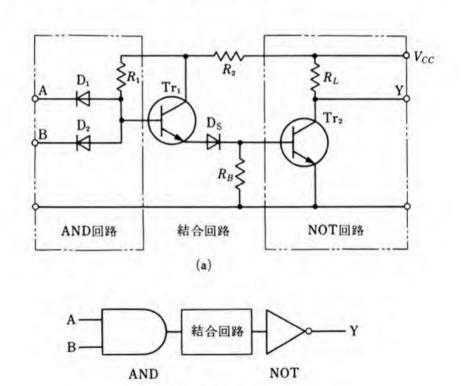
ここでは、DTL、TTL と C MOS IC について学ぶ。

5

10

2. DTL回路

図 5 - 48 (a) は、ダイオード D_1 , D_2 を用いた AND 回路とトランジスタ Tr_2 を用いた NOT 回路を、結合回路で接続した回路である。結合回路は、コレクタ接地回路(エミッタホロワ)としてはたら くトランジスタ Tr_1 と、NOT 回路のターンオフ時間を速くするためとともに、レベルシフトするためのダイオード D_s で構成されている。図 (b) は、この回路の等価回路である。



(b) 等価回路 図 5-48 D T L 回 路

いま、図(a)で入力端子の $A \ge B$ が「1」のときは、ダイオード (D_1, D_2) はオフになり、 Tr_1 のベースは R_1 を通して順方向にバイ T アスされ、 Tr_1 はオンとなる。このとき、 Tr_1 のエミッタ、 Tr_2 を通して Tr_3 にベース電流が流れて、 Tr_3 もオンとなるので、出力は「 Tr_3 になる。また、 Tr_4 のときは、どちらかの

ダイオードはオンになるので、 Tr_1 のベース電流が0 となる。したがって、 Tr_1 はオフ、 Tr_2 もオフとなり、出力は「1」になる。A、B どちらも「0」のときは、 D_1 、 D_2 がオンとなり、 Tr_1 、 Tr_2 がオフとなる。したがって、出力は「1」になる。このように、すべての入力が「1」のときだけ出力が「0」になり、他の入力の状態では、つねに出力が「1」となる論理回路を NAND 回路という。

図 5-48 (a) は入力の AND 回路にダイオードを使用し、その後にトランジスタを使っているので、**DTL** (diode-transistor logic) 回路とよばれている。

10

図 5-49 は、DTL 回路の IC の例である。

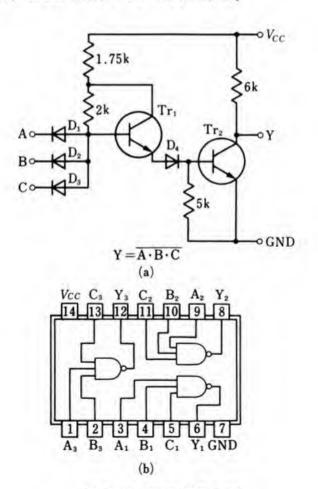


図 5-49 DTL 回路の IC

図 (a) の $D_1 \sim D_3$ は AND 回路であり、 Tr_1 、 D_4 は結合回路、 Tr_2 は NOT 回路である。これらの回路が組み合わされて NAND 回路 となっている。

 $A \sim C$ の入力が全部「1」のときだけ、 Tr_1 、 Tr_2 はオンになるので、 5 出力 Y は「0」になる。

図(b)は、1個のICの中に、NAND回路が3組はいっている例である。

問 5. 図 5-48 の NAND 回路の真理表をかけ。

3. TTL回路

図 5 - 50(a)は、AND 回路に多入力のトランジスタ (Tr₁)を使用
 し、NOT 回路 (Tr₂) を組み合わせた NAND 回路である。

この回路のエミッタ端子を2つもったトランジスタ(マルチエミッタトランジスタという)をダイオードに置き換えて,等価回路に書き直したのが図(b)である。

15 いま, 図(b)で入力 A, B が「1」のときは, D₁, D₂ がオフとなる

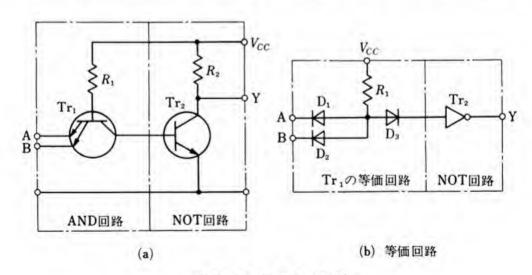


図 5-50 TTL回路

ため Tr_1 はオフとなる。このとき, Tr_1 のベース・コレクタ間のダイオード D_3 を通して, Tr_2 にベース電流が流れるため Tr_2 はオンになるので出力 Y は「0」になる。また,A,B どちらかが「0」のときは, Tr_1 はオンとなる。したがって, Tr_2 のベース電圧は0 となるため, Tr_2 はオフになり,出力 Y は「1」になる。このような動作から,この回路は NAND 回路として動作していることがわかる。

この回路は入力の AND 回路に、マルチエミッタトランジスタを 使用しているので、TTL (transistor-transistor logic) 回路 とよばれて いる。

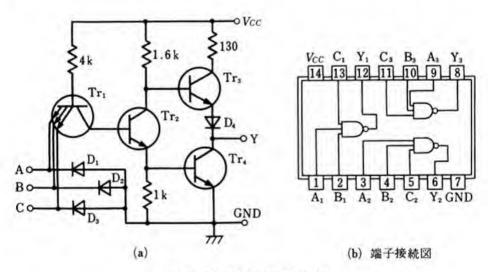


図 5-51 TTL 回路の IC

図 5-51 は, TTL 回路の IC である。

図 (a) で、 Tr_1 はマルチエミッタトランジスタで、AND 回路を構成し、 Tr_2 は、 Tr_1 と Tr_3 、 Tr_4 の結合回路である。 Tr_4 は NOT 回路を構成し、 Tr_3 、 D_4 は、 Tr_4 のオン・オフの特性をよくするためのものである。 ダイオード $D_1 \sim D_3$ は、雑音などによる誤動作を防止するためのクランプ回路である。

A~C の入力がすべて「1」のとき Tr₂ はオン, Tr₃ はオフとなり、

10

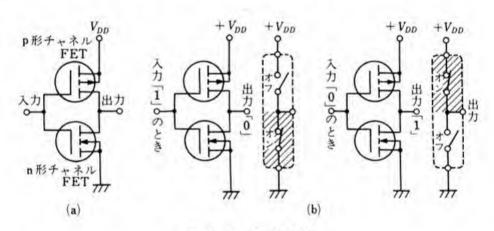
15

 Tr_4 はオンとなって出力 Y は $\lceil 0 \rceil$ となる。 $A \sim C$ の入力のうち, 1 つでも $\lceil 0 \rceil$ のときは, Tr_1 はオン, Tr_2 はオフ, Tr_3 はオンとなり, Tr_4 はオフで出力 Y は $\lceil 1 \rceil$ となる。

これらの動作から、NAND 回路であることがわかる。また、図 (b) は、1 個の IC の中に、NAND 回路が3組はいっている例である。

4. C MOS IC

C MOS は、相補形金属酸化膜半導体 (complementary metal-oxide semiconductor) のことで、p 形チャネルと n 形チャネルの MOS 形 FET が、図 5-52(a) のように接続されたものである。



☑ 5-52 C MOS IC

IC 化した場合、p 形チャネルと n 形チャネルの MOS 形 FET が、同一基板上に形成されている。

入力が「1」のとき、図(b)のようにp形チャネルの MOS 形 FET はオフ, n形チャネルの MOS 形 FET はオンになる。入力が「0」のときは、逆に p 形チャネルの MOS 形 FET はオンに、 n 形チャネルの MOS 形 FET はオンに、 n MOT 回路であることがわかる。

C MOS IC は、バイポーラ形と比べて

- 1) 消費電力が小さい。
 - 2) 雑音余裕が大きい。

などの特徴があるので, 最近は多く使用されている。

図 5-53 は、C MOS IC による NAND 回路の原理図である。

図からわかるように、入力回路は入力数にあわせてp形チャネル 5 FET を並列に接続し、n 形チャネル FET を直列に接続する。

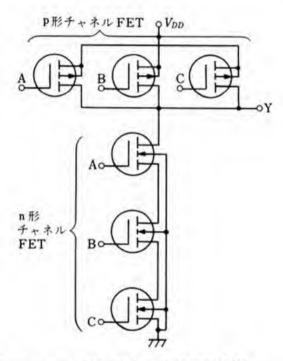


図 5-53 C MOS IC による NAND 回路

いま、 $A\sim C$ の入力がすべて「1」のときは、p 形チャネル FET はすべてオフ、n 形チャネル FET はすべてオンとなる。したがって、出力 Y は「0」になる。また、 $A\sim C$ の入力をすべて「0」にすると、p 形チャネル FET はオン、n 形チャネル FET はオフとなる。したがって、出力 Y は「1」になる。また、 $A\sim C$ の入力のうちど

① **雑音余裕**とは、論理回路がどのくらいの大きさの雑音で誤動作するかを示す 量で、この値が大きいほうが雑音に対して誤動作が少なくなる。

れかが「0」であると、p 形チャネル FET の1 つがオンとなり、n 形チャネル FET の1 つがオフになるので、出力は「1」になる。

以上のことから、入力がすべて「1」のときのみ、出力が「0」になり、その他の状態では出力が「1」になるので、NAND回路であることがわかる。

5. IC 記憶装置

ディジタル IC を用いた応用回路には、いろいろなものがあるが、 ここでは電子計算機に使用されている IC 記憶装置 (IC メモリ) の概略について学ぶ。

IC 記憶装置には、主として RAM (random access memory, 等速呼 出し記憶装置) と、 ROM (read-only memory, 固定記憶装置) がある。 RAM は、記憶装置の内容を書き替え、読み出しができるが、 ROM は、読み出しだけを目的とした記憶装置である。 これらの 記憶装置には、電源さえ入れれば動作し、記憶内容を保持している スタティック形と、一定時間ごとに記憶内容を再生するダイナミック形がある。

2~3ページの写真は、16384(2¹¹)ビットの記憶容量をもつダイナミック形の n 形チャネル MOS 形 FET を使用した、RAM である。この記憶装置の大きさは、3.63mm×6.28mm で、16 ピンの端子をもつセラミックのパッケージに納められている。

写真の中央には、128個の増幅器があり、両側には128×64個の記憶装置が配置されている。この記憶装置の消費電力は、動作時には300 [mW]、静止時には、20 [mW] である。

① 「1」、「0」のように、情報を表わす1組の最小の単位をいう。

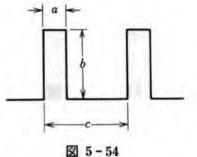
問題

図5-54のような方形波パルスにおいて、次の量をあらわす適当な名称を()内に記入せよ。

a:() b:() c;()

 $\frac{1}{c}$: () $\frac{a}{c}$: ()

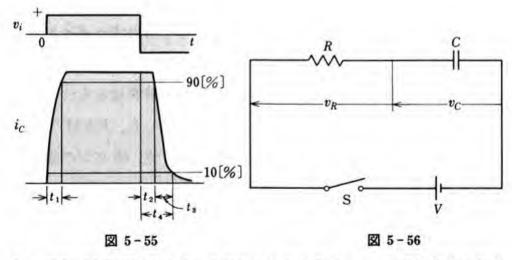
 繰り返し周波数 5[kHz], パルス幅 5 [μs]の方形波パルスがある。この波形の 繰り返し周期と衝撃係数を求めよ。



15

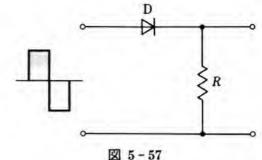
図5-55は、入力v_iの波形に対する出力i_cの波形である。次の文の
 ()に適当なことばを記入せよ。

 i_c が $0\sim90$ [%] になるまでの時間 t_1 を () 時間, v_i が負に変化してから i_c が 90 [%] になるまでの時間 t_2 を () 時間, i_c が 90 [%] ~10 [%] になるまでの時間 t_3 を () 時間, t_2+t_3 を () 時間 という。

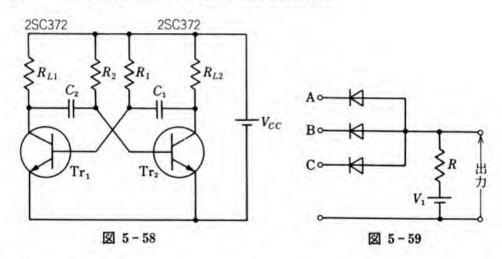


- 4. 図 5-56 の回路でスイッチ S を入れたときの v_R と v_C の波形をえがけ。 また、 $R=50[\Omega]$ 、 $C=20[\mu F]$ としたときの時定数はいくらか。
- **5.** 図 5-57 は、ダイオード直列形クリッパである。図のような入力のとき出力波形をかけ。

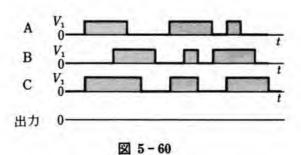
6. 図5-58は、非安定マルチバイブレータ回路である。R_{L1}
 =R_{L2}=5[kΩ]、R₁=R₂=30 [kΩ]、C₁=C₂=0.02[μF]のとき、次の間に答えよ。



- この回路の繰り返し周期と繰り返し周波数はいくらか。
 - 2) コレクタ電圧とベース電圧の波形をえがけ。

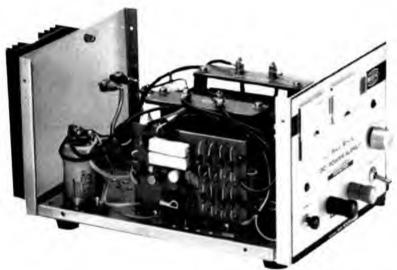


- 7. 図5-59の回路で,
- A を短絡, B, C に V₁[V]
 A, B, C に V₁[V]
 を加えたときの出力電圧を求め、この回路は、基本論理回路の何になる か考えよ。
 - 8. 問題7の回路で、A,B,C の端子に図5-60のような入力パルスを加えたとき、出力の波形をえがけ。

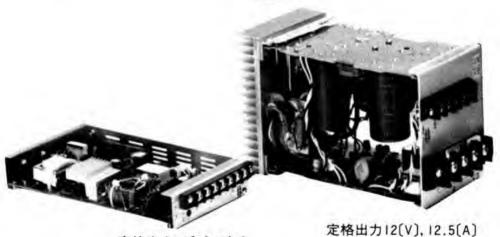




電源回路



定格出力13.8(V),10(A) 直列制御形安定化電源



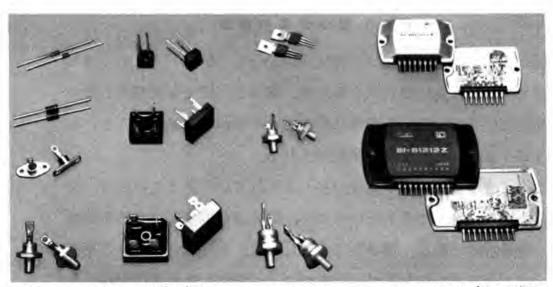
定格出力12(V), 2(A)

スイッチング制御形安定化電源

安定化電源の例を示す(71~81ページ参照)。

私達の家庭には、ふつう、100(V)の交流 (50(Hz)または60(Hz)) が送られてきている。 ところが、いままでに学んだトランジスタの 回路や、ラジオ・テレビジョンなどに使われているトランジスタやICは、直接 100(V)の 交流で動作させることはできない。

この章では、トランジスタや、FET,ICなどを動作させるのに必要な電圧・電流を、家庭に送られてきている100(V)の交流から、どのようにつくり出しているのか、その考え方と方法について学ぶ。



ダイオード ブリッジ形 整流素子

サイリスタ

スイッチング用 ハイブリッド素子

電源用の半導体素子とICを示したものである。

1. 電源回路の基礎

トランジスタ回路では、ふつう 3 [V] から 12 [V] くらいの直流 が使われている。ここでは、100[V]の交流入力を、3~12[V]の 直流出力に変換させることを中心にして学ぶ。

1. 電源回路の構成

図 6-1 は、電源回路の一般的な構成を示したものである。

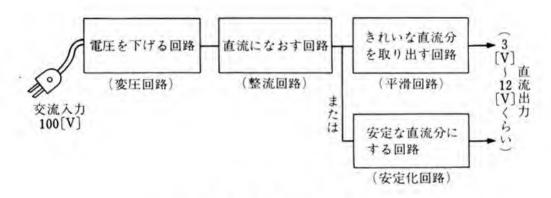


図 6-1 電源回路の構成

図の変圧回路は、 交流入力電圧 100 [V] を 10~20 [V] に下げる 回路で、ふつう変圧器が用いられる。電圧を下げても交流のままで は使えないので、これを直流に変換させるのが 整流回路であり、ふ つうダイオードの整流作用が利用される。

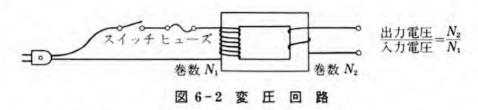
このままでは、まだ交流分が多く含まれていて使えないので、交 流分を取り除き、できるだけきれいな直流分を取り出すための回路 が、平滑回路である。簡単な方法としては、チョークコイルと平滑 コンデンサが用いられるが、最近ではより安定な直流電圧を得るた め、トランジスタや IC を用いた、安定化回路が多く使われている。 15

10

2. 変圧と整流

(1) 変圧器の巻数比と容量

変圧回路に用いられる変圧器では、一次側と二次側の電圧の比が、 一次側の巻数と二次側の巻数の比に等しい。したがって、たとえば 5 100 [V] の入力電圧から 20 [V] の出力電圧を得たいときには、巻 数比を5:1にすればよいことになる (図6-2)。



二次側の出力電圧は、整流回路や平滑回路を経ることでやや下が る傾向にある。そこで、必要とする直流出力電圧よりやや高い電圧 が得られるように、変圧器の巻数比を選ぶ必要がある。

また、変圧器の容量は、変圧回路の出力電圧と電流によって決まる電力容量より大きいものを用いる。容量が小さいと、出力電圧の変動が大きくなったり、変圧器が高温になるなど好ましくないことになる。

(2) 整 流

- 15 図 6-3(a)のように、交互に流れる流れ(交流)を、何らかの方法で一方通行(直流)にすることが整流である。図(b)では、弁を用いて交互に流れる水流を、一方向にだけ流れるようにしているが、電気回路では弁のはたらきをするものとして、すでに学んだダイオードの性質を利用することができる。
- 20 (a) 半波整流回路 図 6-3(b) を, ダイオードを用いた電気回路に書き替えると, 図 6-4(a) のようになる。

この回路では、ダイオードの性質から、順方向に入力が加えられ

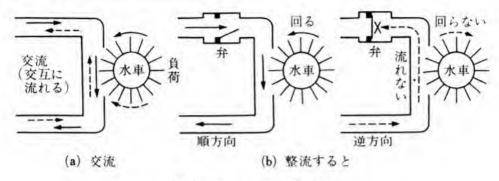


図 6-3 整流作用

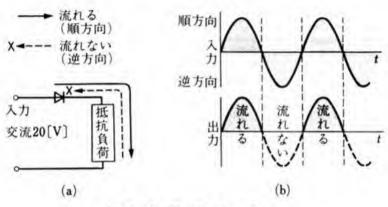


図 6-4 半 波 整 流

たときには抵抗負荷に電流が流れるが、逆方向に加えられたときには流れない。そのため抵抗負荷には、図(a)のように、上から下へと向かう電流しか流れないことになる。その出力電流 (電圧)を図にかくと、図(b)のようになる。このような整流回路を、半波整流回路という。

(b) 全波整流回路 半波整流回路では、ダイオードに逆方向に電圧を加えたときの電圧は、利用されずに切り捨てられてしまっている。そこで、この部分も利用するために考えられたのが、図6-5に示す、全波整流回路である。

この回路では、図(c)に示すように、4個のダイオードをひし形 10 (ブリッジ形)に組み整流作用を行わせている。そのため、入力電流

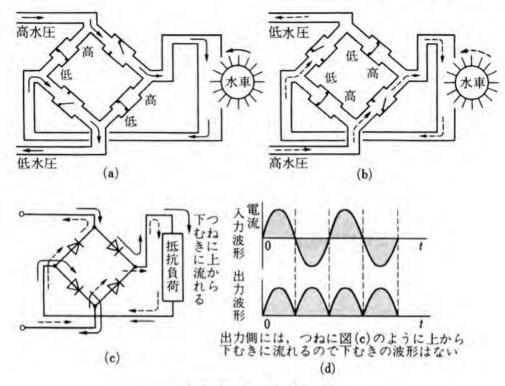


図 6-5 全 波 整 流

の向きが変わっても、抵抗負荷には図(d)のように、いつも一定方向の電流が流れる。また、半波整流のように利用されない部分が半分残ることもないので、整流回路にはこの方式の回路が多く用いられている。

問 1. 図 6-6 の回路において、抵抗負荷にどのような電流が流れるか 考えよ。

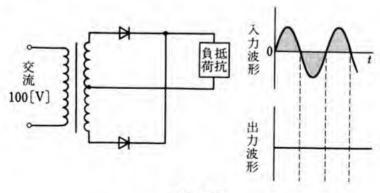


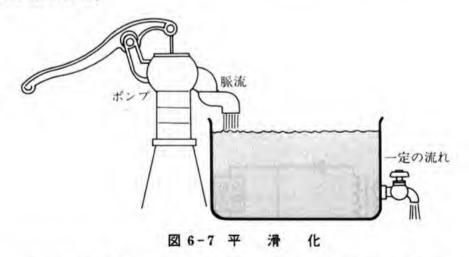
図 6-6

2. 平滑回路

整流された出力電流は、半波整流の場合でも、全波整流の場合でも、完全に平らな直流ではなく、図 6-4 (b)、6-5 (d) のように波をうっている(これを脈動電流という)。 そのため、このまま ラジオなどに用いると、ブーンという音 (ハム音) が多くて、使うことができない。そこで、この脈動電流を、できるだけ平らな直流にするための回路が、平滑回路である。

1. コンデンサ平滑回路

波をうった流れを、一定の流れにかえる方法としては、図6-7のように、一度大きな器にためてから使う方法がよく知られている。 ¹⁰ この場合、水をたくわえる器が大きいほど、脈流(脈動電流)の影響は少なくなる。



電気回路の場合,この水をたくわえる器としては、電気をたくわえることのできるもの、すなわち、電池やコンデンサが考えられる。 コンデンサを用いた場合を回路図としてかいてみると、図 6-8(a) 15

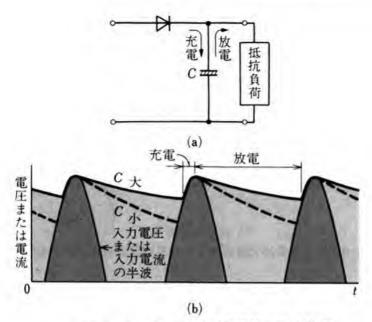


図 6-8 コンデンサ平滑回路と出力波形

のようになり、これをコンデンサ平滑回路という。

抵抗負荷に加えられる出力電圧や電流の波形は,図(b)の太線で示した形になる。

- 問2. 図6-5(c)の全波整流の出力を平滑にするためには、どのように したらよいか。また、そのとき、抵抗負荷に加わる出力波形はどうなる か。図6-8にならって回路図と波形を示せ。
 - 問3. 図6-8で、抵抗負荷に流れる出力電流が小さいときと大きいと きでは、出力波形はどう変わってくるか(図6-7も参考にして考えよ)。

2. LC 平滑回路

すでに「電気基礎」で学んだように、整流後の出力波形(脈動電流)には、図6-9に示すような直流成分と交流成分が含まれている。そこで、これから直流成分を取り出すためには、整流回路から抵抗負荷にいくまでの間に、図6-10(a)のように、交流分を通さずに直流分だけを通すものを直列に入れたり、図(b)のように、交流

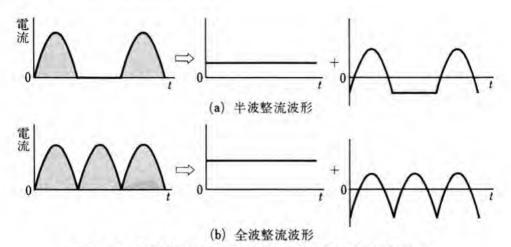


図 6-9 整流後の出力波形に含まれる直流成分と交流成分

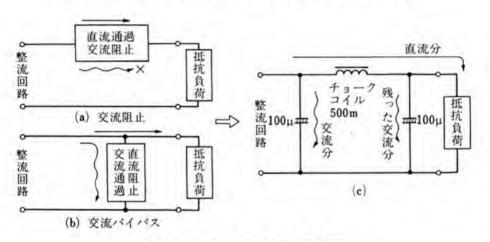


図 6-10 Lと Cによる平滑回路

流分を通し、直流分を通さないもので、交流分をバイパスすればよい。

交流分を阻止するには、できるだけ直流抵抗が小さく、かつ、交流分を通しにくい(自己インダクタンスの大きい)コイルを直列に用いる。このコイルをチョークコイルという。

5

交流分をバイパスするためには、交流分を通しやすい、すなわち、 できるだけ容量の大きいコンデンサを抵抗負荷に並列に接続すれば よいことになる。

これらの考え方に基づいて回路を考えてみると、図(c)のように

なる。この回路を LC 平滑回路 という。この回路を何段にも接続すれば、より一層交流分の少ない直流出力が得られることになる。

なお、この回路をつくる場合、チョークコイルのインダクタンス およびコンデンサの容量は、できるだけ大きいものを用いるととも に、チョークコイルの電流容量とコンデンサの耐電圧についても注 意し、使用電流・電圧に対して十分に余裕のあるものを用いる必要 がある。

3. 簡単な電源回路とその諸特性

いままでに学んできた変圧回路・整流回路・平滑回路をまとめる と、図 6-11 に示すような電源回路ができ上がる。

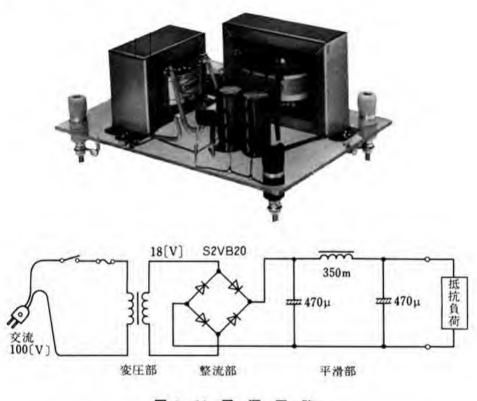


図 6-11 電源回路

この電源回路の特性をあらわすものとして、電圧変動率・リプル 百分率・整流効率などがある。ここではこれらについて学ぶ。

1. 電圧変動率

図 6-12(a) のグラフのように、ふつうの電源回路では、負荷側で 多くの電流を使うと、変圧器の内部インピーダンス、ダイオードの 順方向抵抗、チョークコイルの内部抵抗などで、出力電圧は下がっ

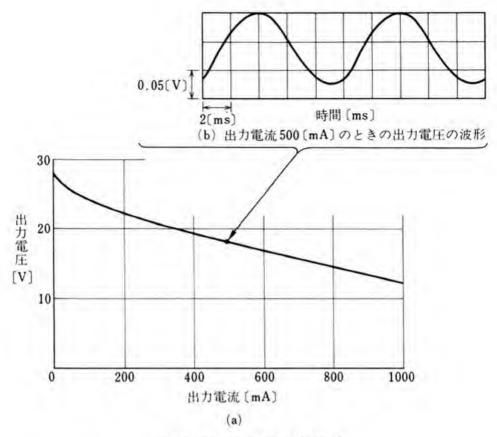


図 6-12 出力特性と波形

てしまう。したがって、ラジオなどで音量が大きく変わると、そのたびに負荷電流も変わり、出力電圧も変わってしまう。そのため出力回路としては、電圧の変動のできるだけ小さいものが望ましい。この出力電圧の変動の割合を示すものを電圧変動率という。 無負荷 時 (出力電流=0) の出力電圧を V_o 、負荷接続時の出力電圧を V_L とすれば、電圧変動率 δ は、次のようにあらわされる。

$$\delta = \frac{V_o - V_L}{V_L} \times 100 \, (\%) \tag{6-1}$$

問 4. 図 6-12(a) のグラフから、 出力電流 500 [mA] のときの電圧変動率を求めよ。

2. リプル百分率

図 6-12 (b) のように、どんなに平滑回路をよくしても、交流を整流して直流を得ている以上、どうしても出力側に、交流分が残ってしまう。この出力に残っている交流分 (リブルという) を小さくするためには、できるだけ大きな容量のコンデンサや、自己インダク s タンスの大きなチョークコイルを用いればよいが、経済的にも、形が大きくなることからも限度がある。出力電圧の中にどのくらいの交流分が含まれているかをあらわすのが リブル百分率である。交流分のピークからピークまでの電圧を ΔV_{P-P} 、直流電圧を V とすれば、リプル百分率 γ は、次のようにあらわされる。

$$\gamma = \frac{\Delta V_{P-P}}{V} \times 100 \, (\%) \tag{6-2}$$

問 5. 図 6-12(b) の波形からリプル百分率を求めよ。

3. 整流效率

入力の交流電力のうち、どのくらいの割合が、出力の直流電力に変えられるかを整流効率という。 入力交流電力を P_{in} 、出力直流電力を P_o とすると、整流効率は、次のようにあらわされる。

$$\eta = \frac{P_o}{P_{in}} \times 100 \, [\%] \tag{6-3}$$

① 交流の実効値を用いて計算する場合もあるが、リブルの波形は、図 6-12 (b) のようにほとんどが正弦波でないため、実効値が測定しにくい。 そのため、ピークからピークまでの電圧 V_{P-P} を用いる場合が一般的である。また、実効値を用いて計算した理論的なリブル百分率は、平滑回路がないとすると、抵抗負荷の場合、半波整流では約 121[%]、全波整流では約 48[%]である。

4. 安定化回路

トランジスタや IC の発達に伴い、電源の安定化がひじょうに容易になってきた。そのため、最近の電源では、そのほとんどが安定化回路を用い、よりよい直流電圧を得ている。ここでは、安定化の原理的な考え方と、簡単な実際の回路について、動作原理を学ぶ。

1. 安定化の原理

67 ページで学んだように、電源回路の出力電圧は、負荷側で使う電流の大きさによって変動する。そこで、出力電圧の変動を、負荷側で使う電流の大小にかかわらず少なくするためには、変圧器・ダイオード・チョークコイルなどの電源の内部インピーダンスを、できるだけ小さくすればよいことになる。しかし、変圧器やその他のものの内部インピーダンスを 0 にすることはできない。そこで、次のような出力電圧の安定化法が用いられている。

(1) 並 列 制 御

25 図 6-13 (a) のように、電源回路の出力端子の間に可変抵抗 VR を 入れ、この抵抗の値を、負荷に流れる電流の変化に対応させて変え、 可変抵抗に流れる電流と、負荷に流れる電流の合計が、つねに一定 になるようにする。このようにすれば、電源回路の内部抵抗 ρ に流 れる電流は一定になり、この部分による電圧降下も変化がなく、し たがって、出力電圧は安定になる。この方法を並列制御という。

(2) 直列制御

図6-13(b)のように、電源回路と負荷との間に直列に可変抵抗VR を入れ、電源回路の内部抵抗による電圧降下と、可変抵抗による電

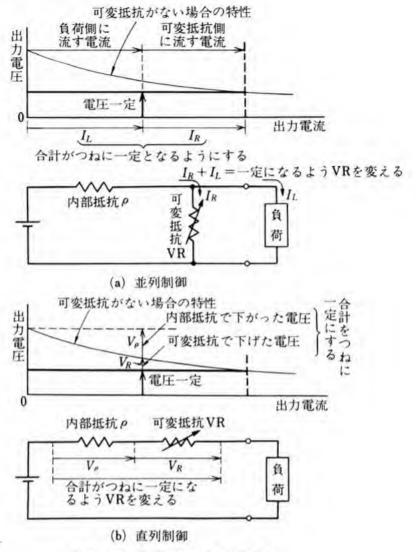


図 6-13 電圧安定化の原理

圧降下の合計が、つねに一定になるようにする。このようにすれば、 出力端子には電源側の起電力から、その分だけ下がった一定の電圧 が得られる。この方法を**直列制御**という。

実際の回路では、出力側の変化に応じて、可変抵抗のつまみを手で動かすことはたいへんなので、可変抵抗のかわりに、トランジス 5 タや IC などを用い、その内部抵抗を電気的に変化させることによって、出力電圧の安定化をはかっている。

2. 並列制御回路

10

並列制御形の安定化回路は、第1章で学んだ定電圧ダイオード

(ツェナーダイオード)を用いて簡単につくることができる。図6-15は、図6-14の特性を利用した回路例である。この回路は負荷の電流が少ない回路の安定化によく用いられる。ツェナー電圧の値は、3[V]から数十ボルトくらいまでのものがつくられている。

なお、ふつうのダイオードに順方向

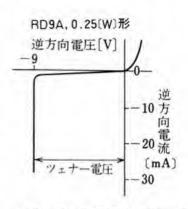
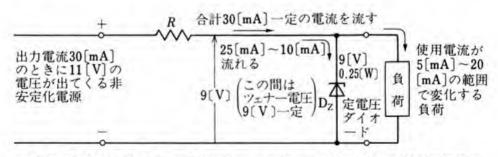


図 6-14 定電圧ダイオード の特性

に電圧を加えたときも、シリコンダイオードでは 0.6 [V] くらい、 ゲルマニウムダイオードでは 0.2 [V] くらいから急に電流が流れ出 すので、3 [V] 以下の定電圧が必要なときには、これらのダイオー ドをいくつか直列に接続することによって、安定化された電圧をつ くり出すこともできる。



Rの値の決め方 30[mA]の電流が流れたとき、11[V]-9[V]=2[V]電圧降下 させればよいから $R=V/I = 66.7[\Omega]$

図 6-15 定電圧ダイオードによる安定化回路の例

3. 直列制御回路

(1) トランジスタを用いた安定化回路の原理

トランジスタは、すでに学んだように、コレクタ・エミッタ間の

電圧に関係なしに、図 6-16 のように、ベースに流れ込む電流(または、ベース・エミッタ間の電圧)によって、コレクタ・エミッタ間を流れる電流を変えることができる。

このことは, ベース電流(または ベース・エミッタ間の電圧)によって, トランジスタの内部抵抗が変えられ るということである。

この性質を利用して、トランジス

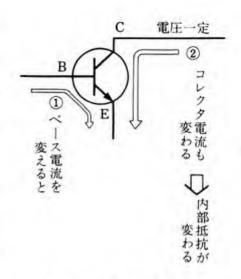


図 6-16 トランジスタの 内部抵抗

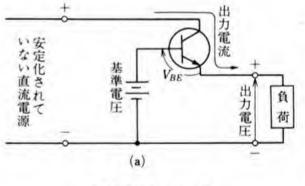
10

15

20

25

タのベース・エミッタ間に、制御信号を加えることによって、トランジスタの内部抵抗を、図 6-13(b)の可変抵抗のかわりとして用いることができるはずである。この考え方に基づいて回路を考える



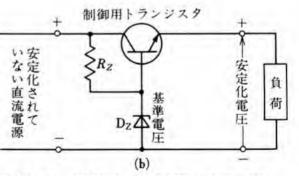


図 6-17 原理的な安定化回路(直列制御)

なる。

- 図(a)の回路の動作を説明すると、次のようになる。
- ① 何らかの理由で、出力電圧、すなわち、エミッタ電圧が下がったとすると、
- ② ベース電圧は、電池で一定になっているので、ベース・エミッタ間の電圧 V_{BE} が大きくなる。
 - ③ そのため、ペースに流れ込む電流が増加し、
 - ④ コレクタ電流, すなわち出力電流も増加する。
 - ⑤ これは、トランジスタの内部抵抗が減少したことであるので、
- 6 出力電圧は上昇し、結局、出力電圧はつねに一定に保たれる。 シリコントランジスタでは、 ふつう ベース・エミッタ間の電圧 V_{BE} は 0.6 [V] くらいであるから、図 (a) からもわかるように、出力 電圧は、基準になる電池の電圧より 0.6 [V] くらい低い電圧となる。

また、電池のかわりに、一般には並列制御回路のところで学んだ 定電圧ダイオードの定電圧特性を利用して、図(b)のような回路を 用いる。

なお、図(b)の R_Z は、定電圧ダイオードに定電圧特性をもたせるのに必要な電流を流すために接続されているものである。

(2) 出力電圧可変形の直列制御安定化回路

20 図 6-17 (b) の回路では、出力電圧は安定化され、負荷側で使う電流の多少にかかわらず一定電圧となるが、その電圧はいつでも基準電圧から V_{BE} を引いたもので、任意に変えることはできない。そこで、出力電圧も変えられ、かつ、より安定化した回路として、主として図 6-17 の基準電圧の部分にくふうを加えた、図 6-18 のような回路が使われている。図 (a) は原理図で、図 (b) は回路例である。どのような経過で出力電圧が安定になるのか、図 (b) について 順

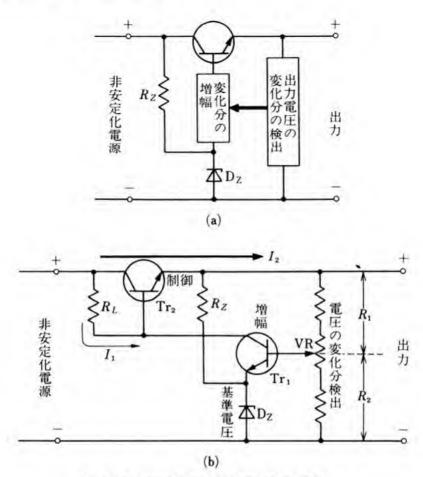


図 6-18 出力電圧可変形の安定化電源

を追って説明すると,

- ① かりに、何かの理由で出力電圧が低下したとする。
- ② Tr_1 のベース電圧も $R_1:R_2$ の分圧比に応じて低くなる。
- ③ ところが、 Tr_1 のエミッタ電圧は、定電圧ダイオード D_Z によって、一定電圧におさえられているので、 Tr_1 のベース・エ s ミッタ間の電圧は小さくなり、
- ④ Tr₁ のベース電流は減少する。
- ⑤ したがって、 Tr_1 のコレクタ電流が減少し I_1 も減少する。
- ⑥ その結果, R_L の両端の電圧降下も小さくなり,
- ⑦ Tr. のベース電圧は上昇し、Tr. のベース・エミッタ間の電

7.5

圧は大きくなる。

- ⑧ そこで、Tr, のベース電流は増加し、
- ⑨ Tr₂ のコレクタ電流 I₂ も増加する。
- ⑩ これは Tr₂ の内部抵抗が小さくなったことを意味し、出力電 圧を上昇させることになり、出力電圧は一定となる。

実際の回路では、この他に過大電流が流れたときに、トランジスタを保護する回路や、出力電圧・出力電流を見るための、計器などのついているものが多い。

(3) 三端子レギュレータ

10 出力電流が1[A]程度で、出力電圧も、たとえば9[V]一定というように、可変にする必要のない場合には、安定化回路だけを図6-19(a)のようにIC化した、三端子レギュレータとよばれる回路があり、ICの外側に数個の部品を接続するだけで、簡単に図(b)のような安定化電源をつくることができる。このICは、出力電圧・電15 流ともに各種のものが生産されている。

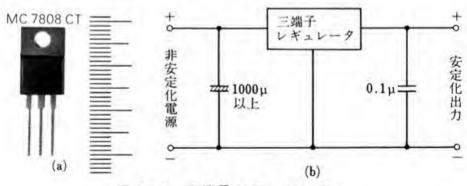


図 6-19 三端子レギュレータ

- 問 6. 図 6-18(b) の回路で、出力電圧が上昇したときには、各部の電 圧・電流はどのようになるか、本文にならって説明せよ。
- 問7. 図6-18(b)の回路で、可変抵抗 VR のセンター端子を上のほうに動かすと、出力電圧はどのようになるか。順を追って説明せよ。

5. その他の電源回路

ここでは、直流回路の負荷に流れる電流をオン・オフすることによって、出力電圧を制御するスイッチング電源回路と、交流回路の 負荷に流れる電流をオン・オフすることによって、交流電力を制御 するサイリスタ回路について学ぶ。

1. スイッチング電源回路

いままで学んできた安定化電源は、並列制御形では、負荷と並列 な抵抗(実際はトランジスタや定電圧ダイオード)に余分な電流を流し、 また、直列制御形では、負荷と直列な抵抗に余分な電圧を負担させ、 出力電圧の安定化をはかっている。

このような安定化電源は、負荷以外での電力の損失が大きく、並列制御形・直列制御形のどちらも、電源としての効率はあまりよくない。損失は発熱となって、空中に放出されるだけでなく(図6-20(a))、変圧部や整流部も、その分だけ余裕をもって、大きくつくら

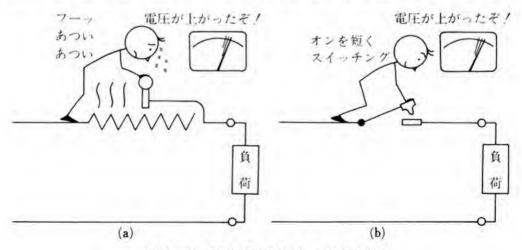


図 6-20 直列制御とスイッチング制御

10

5

なければならない。

15

そこで、図 6-20(b) のように、回路の途中にスイッチを入れ、 このスイッチをオン・オフすることを考えてみる。

図 6-21 (a) において、スイッチをオン・オフにする時間の比を変えてやれば、図 (b) のように、その平均出力電圧を変えることができる。このように、スイッチをオン・オフすることによって、出力電圧を制御する方法を スイッチング制御 といい、この考え方に基づいてつくられたのが、スイッチング電源回路である。

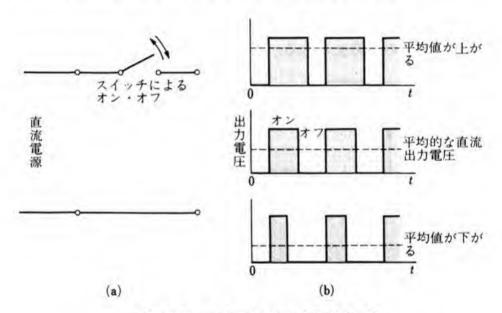


図 6-21 スイッチングによる出力電圧

(1) トランジスタのスイッチング作用と出力波形の平滑化

スイッチング電源回路のスイッチには、第5章で学んだように、 トランジスタがそのスイッチング作用を利用して用いられている。

しかし、出力波形は図 6-21 (b) に示すような方形波であり、平滑しないと使えない。平滑にはチョークコイルとコンデンサが必要である。 コイルのインピーダンスは、周波数に比例し($X_L=2\pi fL[\Omega]$)、コンデンサでは反比例 ($X_c=1/2\pi fC[\Omega]$) するから、高速でスイッ

チングして方形波の周波数を高くすれば、それだけチョークコイル もコンデンサも、小さなものですむことになる。

実際に使われているスイッチング電源のスイッチングの周波数は、20 [kHz] 前後かそれ以上で、全波整流の脈動電流の 100 [Hz] (または 120 [Hz])、半波整流の 50 [Hz] (または 60 [Hz]) に比べ、十分に高いため、平滑回路のチョークコイルのインダクタンスとコンデンサの容量も小さくでき、また、十分な平滑作用が期待できる。

(2) スイッチング電源回路の構成

いままで学んできたことを考えながら回路を構成すると、図 6-22 のようなものが考えられる。

10

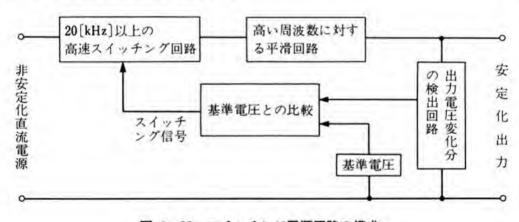


図 6-22 スイッチング電源回路の構成

実際のスイッチング電源回路では、スイッチングの場所、安定化の方法などで、いろいろの回路構成が考えられているが、比較的簡単な図 6-23 のチョッパ形の動作原理について学ぶ。

- (a) スイッチング素子 ベースに加えられる電圧によって、コレクタ電流をオン・オフ (チョッピング) 制御するトランジスタであ 15 る。
- (b) コンバレータ(比較回路) 出力電圧変化検出部で検出された電圧と、基準電圧を比べて、たとえば検出電圧が基準電圧より

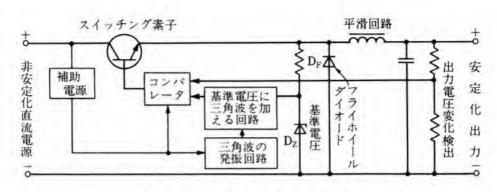


図 6-23 チョッパ形安定化電源

低いときには、+の電圧を出力する回路で、 ふつう IC が用いられている。

- (c) 三角波の発振回路 コンパレータが、出力電圧変化検出部で検出された電圧と、基準電圧を比べる場合、その差が少なくなると比較ができなくなってしまう(不感帯)。そこで、一方の電圧に三角波を重ねてやれば、電圧の差が強調され、容易に比較できることになる。そのための三角波をつくり出すのがこの発振回路で、図6-23では三角波は基準電圧側に加えられている。なお、この三角波の周波数が、スイッチングの速さになるので、周波数はスイッチング素子が応答できる範囲内で、高くなるように決められている。
 - (d) 補助電源 コンパレータ, 三角波の発振回路などを安定 に動作させるための安定化電源で, 三端子レギュレータなどが用いられている。
- (e) フライホイー 直流 電源 24 に示すスイッチン グ回路の平滑において、図 6-24 フライホイールダイオードのはたらき

① 158ページ参照。

スイッチがオンのときは、出力電流はスイッチを通して流れるので、 ダイオード D_F は何のはたらきもしないが、オフのときには、L に たくわえられていた電磁エネルギーにより、図の矢印のように出力 電流が流れる。これは、はずみ車と同じようなはたらきをしている ことになるので、このダイオードのことを、フライホイールダイオ 5 ードという。

(3) 回路全体の動作

(2) で学んだ各部の動作をまとめると、チョッパ形安定化電源の動作は、次のようになる。

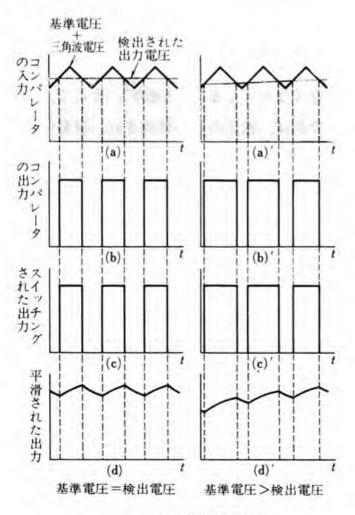


図 6-25 各部の出力

- ① 何かの理由で、出力電圧が低下したとする。
- ② 検出部の電圧も, それとともに下がる (図 6-25(a)→図 (a)')。
- ③ そのためコンパレータの出力が、+になっている時間が長くなる(図(b)→図(b)′)。
- ④ この信号がスイッチング用トランジスタのベースに加えられるため、トランジスタがオンになっている時間も長くなり、その出力も図(c)′のようになる。
 - ⑤ したがって、平滑された出力電圧も図(d)'のように高くなっていく。
- 6 出力電圧検出部で検出される電圧も、これに従って高くなるので、やがて図(a)の状態になり、出力電圧は図(d)のようにある範囲内で一定となる。

このスイッチング電源は、いままで学んできたことからもわかるように、余分な電圧や電流を、抵抗(トランジスタ)などで熱として発散させる必要がないため、直列(または並列)制御形の安定化電源に比べ、効率がよく80[%]くらいになる。したがって、発熱も少ない。しかも変圧用電源トランスをはじめとして、整流用ダイオード・出力制御用トランジスタ・平滑用コイルおよびコンデンサなども小形にできるため、全体としての大きさも、同じくらいの能力をもつ直列制御形安定化電源に比べて小さくすることができる(56ページ写真参照)。

しかし、高い周波数のパルスを用いて制御しているため、外から のノイズの影響、外へのノイズの漏れなどに注意しなければならず、 また補助電源回路が別に必要であるなど、回路的にも複雑になって いる。

25

間8. 図6-23の回路で、出力電圧が高くなったらどうなるか。図6-

25 と同じように作図して考えよ。

2. サイリスタ回路

サイリスタにはいろいろの種類のものがあるが、ここでは最も基本的な SCR (sillicon-controlled-rectifier) について学ぶ。

5

(1) SCR の構造と動作

SCR の構造は、「電気基礎」で学んだように p 形・n 形・p 形・n 形と 4 つの層からつくられている (図 6 – 26 (a))。 そして、 図のよう に p 形・p 形・n 形から電極を引き出し、順にアノード・ゲート・カソードとしてある。

これを別の形で書くと、図(b)のように pnp 形のトランジスタと、10 npn 形のトランジスタを接続したものと考えることができる。

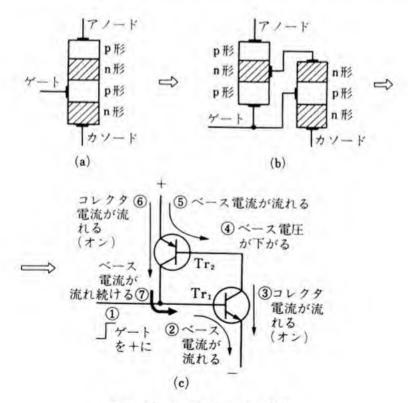


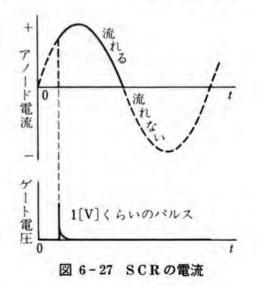
図 6-26 SCR の構造と動作

アノードに十の電圧を、カソードに一の電圧を加えても、ゲート に電圧を加えない限り、どちらのトランジスタにも、電流は流れな い。図(b)を図(c)のように2つのトランジスタとして、その動作を 考えると、次のようになる。

- 5 ① ゲートに+の電圧を加えると、
 - ② Tr, は npn 形であるから、ベース電流が流れる。
 - ③ Tr₁ のコレクタ電流も流れて、Tr₁ はオンになる。
 - ④ そのため、 Tr_1 のコレクタすなわち Tr_2 のベース電圧は、 Tr_2 のエミッタ電圧に比べて低くなる。
- 10 ⑤ Tr₂ は pnp 形であるから、Tr₂ にベース電流が流れる。
 - ⑥ この結果, Tr2 のコレクタ電流も流れ, Tr2 はオンになる。
 - ⑦ この Tr_2 のコレクタ電流は、 Tr_1 のベース電流として、 Tr_1 に流れ込むので、この後はゲートに+ の信号がなくても、 Tr_1 はオンの状態を保ち、したがって、 Tr_2 もオンの状態になっている。
- 15 すなわち、SCR は アノードに+, カソードに-の電圧を加えて

ない), ゲートに+の信号 (1 [V] くらいのパルス) を与えると 導通し, 電流がアノード・カソード間 に流れる。なお, アノード・カソード間の電圧が逆になると, それぞれのトランジスタのベース・エミッタ間に, 逆方向電圧が加えられるため, 電流は流れない (図6-

おいて (このままでは、電流は流れ



25 27)

(2) SCR による電力の制御

SCR を用いて電力を制御することができる。 図 6-28 (a) のような回路について考えてみる。

SCR のゲートには、抵抗で分圧された交流電圧が加えられている。したがって、図(b)のように、ある時刻 t, t になると、ゲート 5 には SCR を導通させることのできる電圧が加わり、SCR は導通して、図(c)のように負荷に電流が流れ、電力が供給される。しかし、電源は交流であるので、逆方向バイアスになれば電流は流れなくなり、図(c)のアミ線で示したような電流が、負荷には供給されることになる。可変抵抗 VR の位置を動かせば、SCR を導通にする時 10

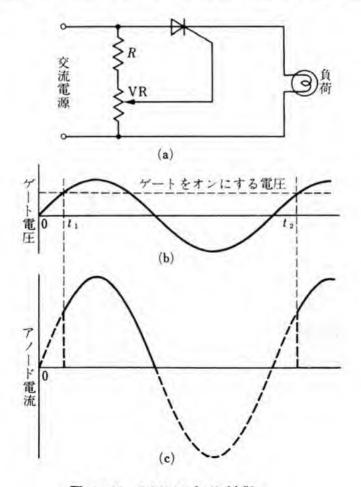


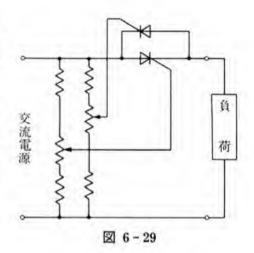
図 6-28 SCRによる制御

刻 t₁, t₂ も動かすことができるので, 負荷に供給する電流が制御できることになる。

このようにして、負荷に流れる電流を制御し、負荷の電力を変えることができる。図(a)では、可変抵抗 VR によって電球の明るさを変化できる。

問 9. 図 6-28 (a) の可変抵抗 VR を下のほうに動かすと, 負荷の電球の明かるさは, どう変わるか。

問 10. 図 6-29 のように、SCR を 2 個逆向きに接続したら、負荷 にはどのような電流が流れるか考 えよ。



3. 電源回路の IC 化

15

20

電源回路の IC 化を考えてみると、次のような問題が出てくる。

- 1) 比較的大電流を扱っているため、細い線が使えない。
 - 2) 発熱を伴う場合が多く、放熱処理が問題となる。
 - 3) 変圧器やチョークコイルのような鉄心入りの大形コイルの IC 化がむずかしい。
- 4) 平滑のために用いる大容量のコンデンサの IC 化がむずかしい。

① 図6-28(a)および図6-29は、SCR の動作を考えるための参考図であって、 ゲートに信号を加えると、ゲートに電流が流れ続けて、ゲートの逆耐電圧をこ えて逆方向電圧が加わったり、定格平均ゲート損失をこえてゲート電流が流れ 続けたりして、SCR が破損するおそれがある。したがって、実際には、ゲート に短時間しかパルスが加わらないよう、回路をくふうしなければならない。

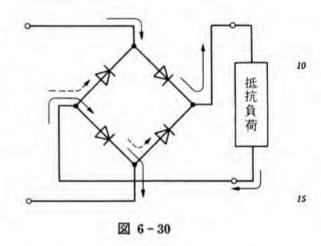
これらのことからわかるように、電源回路全体は IC 化がしにくい。そのため、現在 IC 化が進められているのは、基準電圧部、変化分の比較および増幅部、制御部などに限られ、小さなものについては、前に学んだ三端子レギュレータなどがあげられる。また、少し大きなものになると、IC 化された部品と、ふつうの部品を組み s 合わせて、1つのケースにおさめたハイブリッド回路などがつくられている。

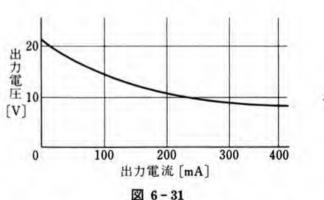
問題

- 図6-30は、図6-5(c)と同じ図であるが、この回路において、なぜ電流は実線のように流れ、破線の方向には流れないかを説明せよ。
- 2. 図 6-31 は,まだ安定化されていない,ある直流電源の出力電圧-出力電流の特性曲線図である。

この図を用いて,以下 の間に答えよ。

- (a) 出力電流 200 [mA] のときの電圧変動率を 求めよ。
- (b) この電源を用いて、図 6-15 のような定電





圧ダイオードを用いた安定化電源回路を、次のような順序でつくるこ 25 とを考えてみよ。

1) まず、各自の家にある小さなトランジスタラジオ または小形の電

題

子計算機の電源電圧・最小消費電流・最大消費電流を, テスタなど を用いて測定せよ。

2) 次に使用する定電圧ダイオードを下の中から選べ。

RD 6 A ツェナー電圧 6 [V] 0.25 [W] 形

RD9A ツェナー電圧9[V] 0.25[W] 形

RD6B ツェナー電圧6[V]1[W]形

5

RD9B ツェナー電圧9[V]1[W]形

- 3) 図 6-15 にならって、先に測定したラジオ または電子計算機の安 定化回路を設計せよ。
- 3. 図6-23で、三角波を出力電圧検出側に加えた場合、回路全体が正しくはたらき出力電圧が安定化するためには、コンパレータの出力がどのようでなければならないか考えよ。



電子計測



左にあるパルス電圧発生器の出力電圧を、右にあるオシロスコープで測定中の写真である(111~117~-15~8照)。

電子計測技術は、日進月歩の電子技術をささえる重要な技術である。科目「電気基礎」で直流・低周波の電圧・電流、インピーダンスなどの電気的な量の測定法について学んだ。ここでは、その測定技術を高い周波数領域に利用して各種の量を測定し、また、時々刻刻変化する電子現象を記録するには、どのようにしたらよいかについて学ぶ。

さらに,温度や速度などの電気以外の量を 測定する方法について学ぶ。



測定した値を直読できるディジタルテスタである。

1. 計測と計測誤差

電気的な量や電気以外の諸量を正しく計測するためには、その計 測の目的に適した計測器を正しく用いることがたいせつである。ま た、得られた値にはいろいろな誤差が含まれる。これらについては、 すでに学んだことであるが、重要なことであるから、はじめにこの 5 ことについて復習しよう。

1. 計 測

ある量をはかるということは、はかろうとする量が単位となる量 (単位量)の何倍であるかを決めることであり、これを計測という。 たとえば、電圧計で電池の電圧をはかり、1.5 [V] と読み取ったと 10 する。これは、1 [V] という単位量の1.5 倍であると電圧計の目盛 を読み取ったわけである。

いろいろな電気的な量をトランジスタなどの電子素子を利用して

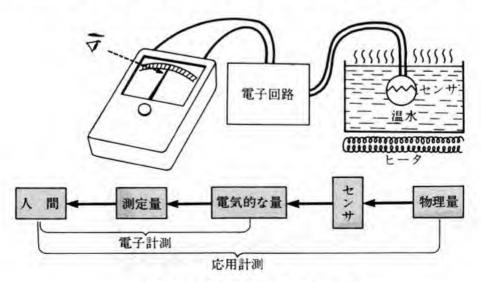


図 7-1 電子計測と応用計測

計測することを電子計測という。また、電気的な量以外の、たとえ ば温度や速度などの物理量は、これをあとで学ぶセンサなどを使っ て電気的な量に変換して計測する。これを応用計測という。図7-1 は、電子計測と応用計測の関係を示したものである。

5 2. 計 測 誤 差

電圧計や電流計などの電気計器を用いて, 電気的な量を測定する 場合、実際に測定した値には、次のような読み誤りや計器の誤差が ある。

- 1) 図7-2のように、測定者が目盛を読み違えたり、計器を正 しく取り扱わなかったための誤り
 - 2) 計器が正しく指示しないための誤差

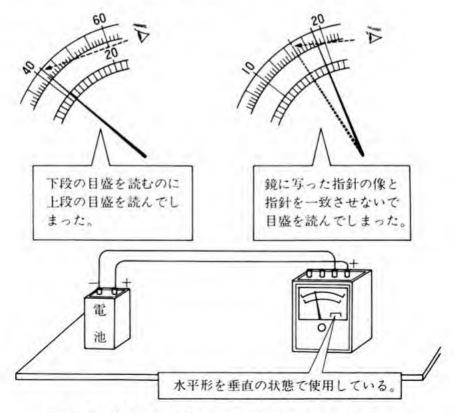


図 7-2 読み誤りと計器を正しく取り扱わなかった場合

92 第7章 電子計測

電気計器は、許される誤差の大きさによって階級がつけられている。電圧計や電流計などは、表7-1のように、0.2級、0.5級、1.0級、1.5級、2.5級などとよばれる。たとえば、0.5級の計器は、誤差が全目盛で、最大目盛の ± 0.5 [%] 以下であることを示すものと約束されている。

階級	許 容 差	用 途
0.2 級	±0.2	実験室・標準室での精密測定や計器試験 などで副標準器として用いる。
0.5 級	±0.5	一般精密測定に用いられる。 携帯用精密計器
1.0 級	±1.0	小形携带用計器 大形配電盤用計器
1.5 級	±1.5	一般工業用計器
2.5 級	±2.5	一般の配電盤用計器

表 7-1 計器の階級別許容差と用途

問 1. 0.5 級, 最大目盛 30 [mA] の電流計で電流を測定した。 指針が 20 [mA] を指示した場合, 真の値は()[mA]~()[mA] の範囲に あると考えられる。() 内に数値を記入せよ。

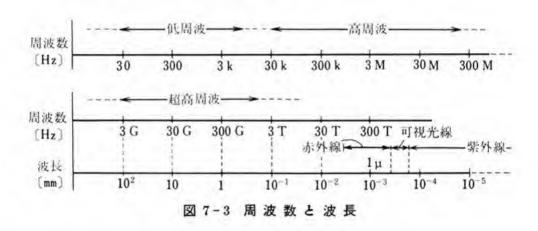
5

2. 高周波計測

すでに直流や低周波の範囲で、電圧・電流などの電気的な量を測定する方法を学んだ。この測定法を高周波の範囲で利用するにはどのようにしたらよいであろうか。ここでは、高周波における電流・電圧・電力などの測定について学ぶ。

1. 高 周 波

交流の周波数は、図7-3のように広い範囲にわたっている。と くに周波数が高くなると、周波数ではなく波長であらわすことが多 い。高周波とは図に示すような周波数範囲をいう。



2. 表皮効果・漂遊容量・漂遊インダクタンス

抵抗・コンデンサ・コイルなどの回路素子は、高周波になると、 次に学ぶ表皮効果・漂遊容量・漂遊インダクタンスのため、純粋な 抵抗だけ、静電容量だけ、インダクタンスだけの素子は存在しなく なる。

15 高周波計測を行う場合、これらを考慮し、誤差ができるだけ小さ

くなるようにくふうしなければならない。

(1) 表皮効果による抵抗の増大

図7-4は、ある銅線の抵抗値が周波数によって変化する様子を示したものである。周波数が10[kHz]くらいまでは、直流の抵抗値と大差ないが、それ以上の周波数ではしだいに増大する。

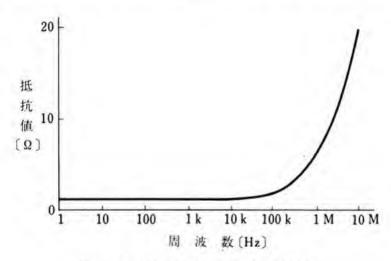


図 7-4 周波数と抵抗値の関係

図7-5(a)は、導体に流れる交流電流i[A]とそのまわりに生ずる磁束 $\Phi[Wb]$ を示している。この磁束は交流電流とともに変化し、すでに学んだレンツの法則によって、電流iの増減を妨げるような向きの電圧を発生させる。この電圧は導体の中央部ほど大きい。したがって、高周波になると、導体内の電流密度は図(b)に示すように、中央部より周辺部(b)のほうが大きくなる。この現象を表皮効果という。

すでに学んだように、断面積 A [m^2]、長さ l [m]、抵抗率 ρ [Ω ・m] の導体の直流抵抗 R [Ω] は、

$$R = \rho \frac{l}{A} \tag{7-1}$$

であらわすことができる。

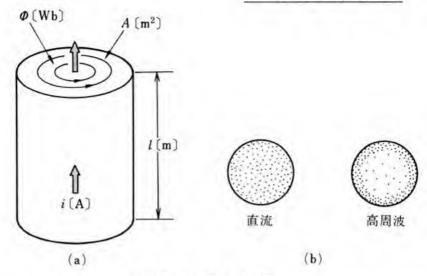


図 7-5 表皮効果

表皮効果があると、電流が流れる部分の面積は小さくなり、式 (7-1) の A が小さくなることに相当する。 したがって、導体の抵抗が大きくなる。この抵抗を実効抵抗という。

高周波回路では、表皮効果による影響を少なくするため、表面に を縁被膜をつけた細い導線をよりあわせてつくったリッツ線が用い られる。

間 2. 表皮効果とは何か。簡単に説明せよ。

(2) コイルの漂遊容量

図7-6(a)はボビンに導線を巻いたコイルである。 導線相互の間 は接近しているので、図のような静電容量が一様に分布していると

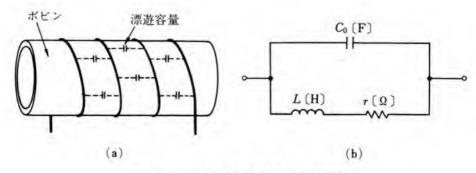


図 7-6 コイルの漂遊容量と等価回路

考えられる。これを漂遊容量という。

この漂遊容量をまとめて C。[F] とあらわし、表皮効果を考えた導 線の実効抵抗を $r[\Omega]$ とすると、コイルの等価回路は図(b)のように なり、純粋なインダクタンス L[H] だけでなく、高周波では抵抗 分・容量分があらわれる。

(3) 導線の漂遊インダクタンス

まっすぐな1本の導線に電流が流れると磁界ができる。図7-7 (a) は 導線に 電流 i[A] を流したとき、 そのまわりに 磁束 o[Wb]が発生しているところを示している。磁束が発生するということは、 導線がインダクタンスをもつと考えられ、高周波になるとこのイン 10 ダクタンスの影響は無視できなくなる。図(b)は導線の等価回路で、 インダクタンス L[H] を漂遊インダクタンスという。

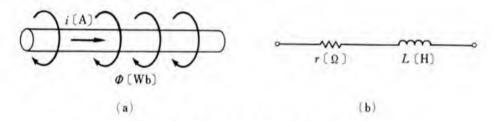
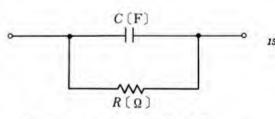


図 7-7 導線の漂遊インダクタンスと等価回路

(4) コンデンサの誘電体損失

コンデンサの電極間には、 ふ つう誘電体がはいっており、こ の誘電体は、高周波になると電 力損失を生じる。これを誘電体 損失という。誘電体損失は、等 図 7-8 コンデンサの等価回路



価的な抵抗 $R[\Omega]$ であらわすことができるので、 コンデンサの等 価回路を示すと、図7-8のようになる。

3. 高周波電流の測定

図7-9は、高周波電流を可動鉄片形・熱電形・整流形の電流計で測定する場合を示したものである。これらの電流計の周波数による指示の違いを調べると、図7-10のように、高い周波数になると 必ずしも正しい指示をしなくなる。

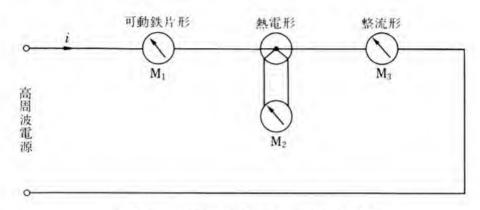


図 7-9 各種電流計による高周波電流の測定

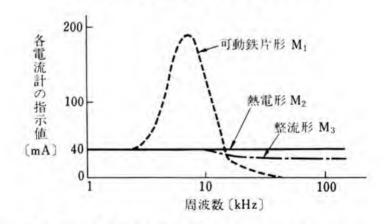


図 7-10 各種電流計の周波数特性例 (i=40 [mA])

可動鉄片形は、周波数が高くなると、固定コイルのインピーダンスの増大、コイルの漂遊容量、鉄片のヒステリシス損、うず電流損などのため誤差が生じる。

整流形は、周波数が高くなると、高周波電流の整流に用いている 整流素子の特性がわるくなり、誤差が生じる。

熱電形は、かなり高い周波数まで平らな特性をもつので、高周波 電流の測定に広く用いられている。

(1) 熱電電流計

熱電電流計は図7-11のように、熱電対部と可動コイル形計器部 とからできている。

電熱線(抵抗線)に電流が流れると、電熱線は加熱され、ゼーベック効果によって直流電圧が発生する。この直流電圧を可動コイル形計器で指示させる。しかし、ひじょうに高い周波数では、表皮効果のため電熱線の実効抵抗が大きくなり、誤差を生ずる。

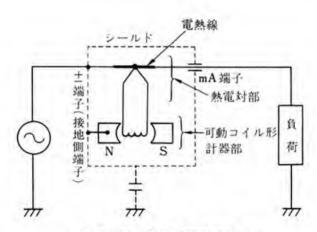


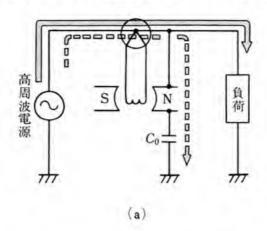
図 7-11 熱電電流計の原理

10

(2) 熱電電流計の取り扱い

高周波電流を測定する場合には,図7-12に示す電流計と大地との間の漂遊容量 C_0 を考慮しなければならない。図 (a) に示すように,電流計の接地側に負荷を接続すると,漂遊容量 C_0 を通して高周波電流が流れる。そのため,電熱線に流れる電流が負荷に流れる電流より大きくなり,電熱線の温度は余分に上昇し,その分だけ指示は大きくなる。この場合,図 (b) のように接続すれば,漂遊容量 C_0 を流れる電流は電熱線を通ることなく,正しい測定ができる。

熱電電流計で測定できる周波数範囲は 0~100 [MHz] である。



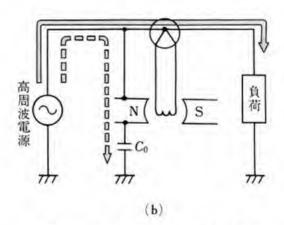


図 7-12 熱電電流計の接続の方法

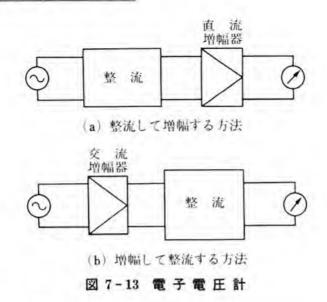
4. 高周波電圧の測定

ここでは、広く用いられている電子電圧計について学ぶ。

(1) 電子電圧計の構成

電子電圧計は、高周波電圧を整流して直流電圧に変換し、可動コイル形計器で読み取るものであるが、その回路構成から、図7-13のように分けられる。図(a)は、広帯域形で、かなり高い周波数まで電圧を測定でき、P形電子電圧計とよばれる。図(b)は、広帯域形ではないが、感度がよく、0.1 [mV] 程度の微小な電圧を測定でき、

10 ミリボルト計とよばれる。



(2) 電子電圧計の原理

図7-14は電子電圧計の原理図である。測定端子 1-2 間に交流電圧が加わり、端子 1 が + 、端子 2 が - のときだけ、ダイオード D に電流が流れ、コンデンサ C_1 は実線のように流れる電流によって充電される。端子 1 が - 、端子 2 が + のとき、コンデンサ C_2 は破線 のように流れる電流によって充電されると同時に、コンデンサ C_1 の充電電荷は破線のように放電する。この電流によって、抵抗 R_2 、 R_3 の両端に直流電圧があらわれる。この電圧は、測定端子の交流電圧の大きさに比例するので、これを直流増幅器で増幅し、可動コイル形計器を動作させる。この形の電子電圧計は、入力交流電圧の波高 10

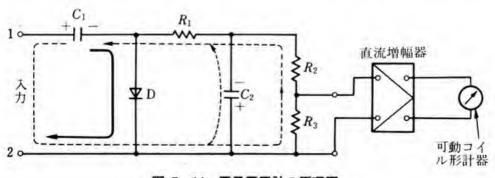


図 7-14 電子電圧計の原理図

値 (ピーク値) を指示するので、P 形とよばれる。

P形電子電圧計は、交流を整流して増幅するため、高い周波数まで電圧を測定できるのに対し、ミリボルト計は、交流増幅器を用いるため、第2章で学んだように、交流増幅器の周波数特性によって、あまり高い周波数まで電圧を測定できない。

(3) 電子電圧計の取り扱い

- 1) 目盛は正弦波の実効値で目盛ってあるので、正弦波以外の波 形をもつ入力では誤差が生ずることに注意する。
- 2) 周波数が高くなると、リード線の漂遊インダクタンスと漂遊 容量による共振回路ができ、その共振周波数付近で指示が大き くなる(正の誤差)。これを共振誤差という。この誤差を防ぐた めにはプローブを使用する。

電子電圧計の測定範囲は、P形の場合には10[Hz]~7000[MHz], 1[V]~300[V], ミリボルト計の場合には5[Hz]~10[MHz], 0.1 IS [mV]~300[V] である。

図7-15に電子電圧計の外観を示す。



図 7-15 電子電圧計の外観

問 3. P 形電子電圧計では直流電圧は測定できない。なぜか。

5. 高周波電力の測定

高周波では、その周波数に応じていろいろな電力計や電力測定法が用いられているが、多くの場合、その電気エネルギーを熱エネルギーや光エネルギーに変換して測定する方法が行われている。

ここでは、高周波電力測定の一つの例として、擬似負荷法につい s て学ぶ。

擬似負荷法 図 7-16 に電球を負荷とした擬似負荷法の原理を示す。はじめに、スイッチ S を ① 側に倒し、 高周波電力を電球に加えて点燈し、そのときの照度を照度計で測定する。次に、スイッチ S を ② 側に切り換え、 直流電力を電球に供給し、電球の明るさ I0 が前と同じになるように抵抗 R を調節する。

このときの電圧計の読みを V_a [V], 電流計の読みを I_a [A] とすれば、測定高周波電力 P [W] は次式で求めることができる。

$$P = V_d I_d \tag{7-2}$$

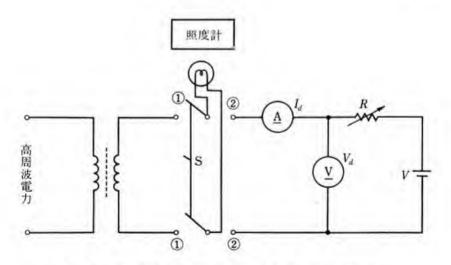


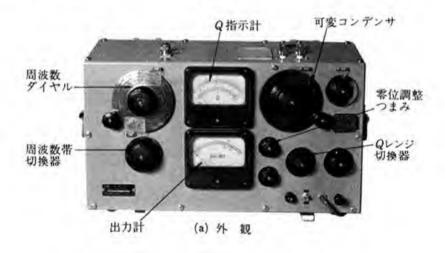
図 7-16 擬似負荷法による高周波電力測定の原理

6. 高周波インピーダンスの測定

高周波におけるインピーダンスの測定では、交流ブリッジ法やQメータによる方法が用いられる。ここでは、広く用いられているQメータについて学ぶ。

Q メータは、 コイル L、 コンデンサ C の 共振現象を利用して素子の定数を容易に測定できるようにしたものである。取り扱いが簡単なので、50 [kHz] \sim 300 [MHz] の周波数で、 コイルの Q や各種のインピーダンスの測定などに広く利用されている。

図7-17は、Qメータの外観と原理を示しものである。



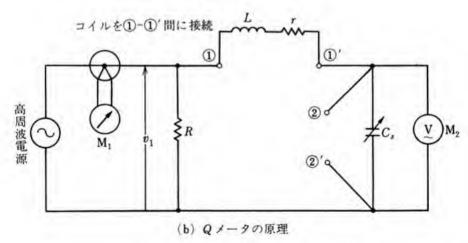
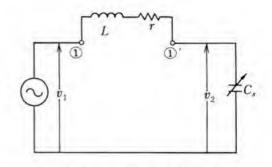


図 7-17 Q メ - タ

(1) Q の 測 定

図7-17(b)のように、測定したいコイルを①-①'間に接続する。

R は、きわめて低い値の抵抗であり、これと並列に接続される負荷に対して、R の端子電圧 v_1 は一定と考えられる。したがって、図7-18の回路に置き換えることができる。



いま, 可変コンデンサ C_*

図 7-18 Qの測定原理

を調整してコイル (自己インダクタンスL[H], 抵抗 $r[\Omega]$) と共振さ 10 せる。 角周波数 ω_0 で共振したとすれば, C_s の端子電圧 v_2 は,

$$v_2 = \frac{v_1}{r} \cdot \frac{1}{\omega_0 C_s} = \frac{v_1}{r} \cdot \omega_0 L \tag{7-3}$$

となる。したがって,

$$\frac{v_2}{v_1} = \frac{1}{r\omega_0 C_s} = \frac{\omega_0 L}{r} \Rightarrow Q \tag{7-4}$$

式 (7-4) で v_1 が一定であるから、 v_2 の指示を Q の値で目盛る 15 ことができる。

(2) コイルのインダクタンスの測定

図 7-17 (b) のように、測定端子 ①-①' にコイルを接続し、 C_* を変化して共振をとる。このとき可変コンデンサ C_* の値を C_1 [F]、周波数を f_1 [Hz] (角周波数 ω_1) とすれば、コイルのインダクタンス 20 L_x [H] は、次のように求めることができる。

$$\omega_{1}L_{x} = \frac{1}{\omega_{1}C_{1}}$$

$$\therefore L_{x} = \frac{1}{\omega_{1}^{2}C_{1}} = \frac{1}{4\pi^{2}f_{1}^{2}C_{1}}$$
 (7-5)

(3) コンデンサの静電容量の測定

(a) C_x<C_mの場合

測定するコンデンサの静電容量 C_x が、可 の静電容量 C_x が、可 変コンデンサ C_s の静 電容量の最大値 C_{sm} (450 [pF] 程度) より小 さいときには、次のよ うにして測定する。

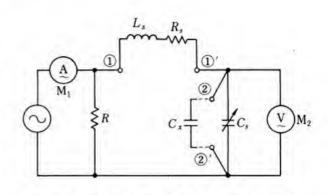


図 7-19 Cx < C.m のときの Cx の測定

10 図 7-19 のように、測定端子 ①-①' に標準コイル (L,[H], R,(Ω)) を接続し、共振をとり、このときの C,の値 C,[F] を求める。 次に、測定端子 ②-②' に C,を接続し、ふたたび共振をとり、この ときの C,の値 C,[F] を求める。この場合、次の関係式が成り立つ。

$$\omega L_z = \frac{1}{\omega C_1} = \frac{1}{\omega (C_2 + C_x)}$$

15 上式の関係から、求める C_x[F] は、

$$C_1 = C_2 + C_x$$

$$\therefore C_x = C_1 - C_2 \tag{7-6}$$

として求められる。

(b) C_{*}>C_{*}の場合 はじめに、図7-19 でC_{*}を接続しない状態で共振をとり、こ のときの C_{*}の値 C₁ (F)を求める。次に、

s 図7-20 のように C_{*}

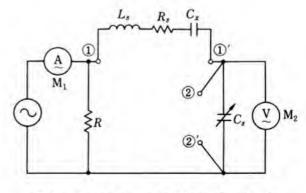


図 7-20 Cェ>C.m のときの C. の測定

を標準コイルと直列に接続して、ふたたび共振をとり、このときの C_{α} の値 C_{α} [F]を求める。この場合、次の関係式が成り立つ。

$$\omega L_{s} = \frac{1}{\omega C_{1}} = \frac{1}{\omega \left(\frac{C_{2}C_{z}}{C_{2} + C_{x}}\right)}$$

上式の関係から、求める $C_x[F]$ は、次のようになる。

$$C_1 = \frac{C_2 C_x}{C_2 + C_x}$$

$$\therefore C_x = \frac{C_1 C_2}{C_2 - C_1} \tag{7-7}$$

このように、Q メータを用いて、コイルのインダクタンスやコンデンサの静電容量を求めることができる。

7. 高い周波数の測定

高い周波数を測定する周波数計には、吸収形周波数計・ヘテロダ "イン周波数計・計数形周波数計 (周波数カウンタ) などがある。また、リサジュー図形法といって、オシロスコープに描かれた図形から周波数を求める方法がある。

(1) 吸収形周波数計

図7-21は吸収形周波数計の原理図である。

図7-21 のように、イン ダクタンス L(H) が分かっ ているコイルと、回転角度 によって静電容量 C(F)が 変わるようになっている可 変コンデンサを用いて、共

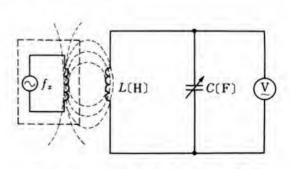


図 7-21 吸収形周波数計の原理

振回路をつくる。いま、周波数をはかりたい高周波電源回路の磁界によってコイルに電圧を誘導し、可変コンデンサを変化して高周波用の電圧計Vの読みが最大になるようにする。このとき、測定周波数 f_* [Hz] は、LC 共振回路の共振周波数となり、次式で求めることができる。

$$f_x = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} \tag{7-8}$$

実際には、計算しないですむように、Cの回転角度が周波数の直 読目盛になっているものやグラフを利用するものがある。

吸収形周波数計の測定範囲は、100 [kHz]~100 [MHz] である。

< 例題 1> -----

図 7-21 で L=200 [μ H], C=126.6 [pF] のとき共振した。 周波数を求めよ。

$$f_x = \frac{1}{2\pi\sqrt{200\times10^{-6}\times126.6\times10^{-12}}} = 10^6 \,(\text{Hz}) = 1 \,(\text{MHz})$$

間 4. 図 7-21 の吸収形周波数計で L=10 [μ H], C=25 [pF] で共振した。このときの周波数を求めよ。

(2) ヘテロダイン周波数計

図 7-22 はヘテロダイン周波数計の原理を示したものである。測定したい周波数 f_* [Hz] と,標準可変周波数発振器の周波数 f_* [Hz] が等しくなるように f_* を変化し, f_* の値から f_* を求める。

f. を変化すると、図 7-23 のように f. と f. の差の周波数の音が 聞こえる。このような現象を**うなり** (ビート) という。f. = f. のとき、 音が聞こえなくなる。これを 零ビートの状態という。 零ビートの状態の周波数 f. が測定したい周波数 f. である。f. は測定精度に関係 するので、周波数精度のよい校正用水晶発振器の周波数 f. と比べ

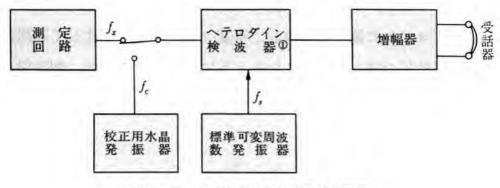


図 7-22 ヘテロダイン周波数計の原理

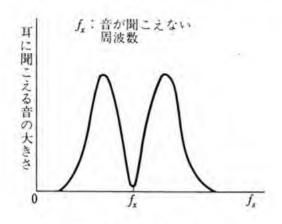


図 7-23 fx と音の大きさの関係

て校正する。

ヘテロダイン周波数計の測定範囲は、100 [kHz]~1500 [MHz] である。

(3) リサジュー図形法による周波数の測定

図 7-24 のように、オシロスコープの垂直軸 (Y 軸)に測定した s い周波数 f_x (Hz) の電圧を、水平軸 (X 軸)に標準周波数 f_x (Hz) の電圧を加えると、ブラウン管面には図 7-25 のようないろいろな 図形があらわれる。これをリサジュー図形という。

リサジュー図形は、 f_* と f_* の周波数比・位相差によって図7-

① ヘテロダイン検波とは、2つの周波数の差の周波数を取り出すことをいう。

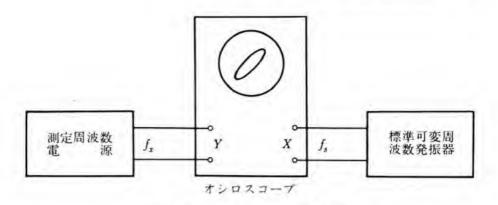


図 7-24 リサジュー図形法

25 のように、いろいろな形になる。ある決まった周波数比(ふつう 1:1)のリサジュー図形になるように、標準可変周波数発振器の周波数 f_* を調整すれば、その周波数ダイヤルの目盛から測定すべき周波数 f_* が読み取れる。

リサジュー図形法で測定できる周波数範囲は、 $5 [Hz] \sim 100 [kHz]$ である。

周波数 位相差 比	1:1	2:1	3:1	3:2
0*	/	\otimes	\bigvee	\bigotimes
.45°	0	\otimes	\bigcirc	\bigotimes
90°			(XX)	\bigcirc

図 7-25 リサジュー図形

なお, 計数形周波数計 (周波数カウンタ) については次節で学ぶ。

3. 電子計測機器

これまで、交流電圧や交流電流の値を知るためには、交流電圧計や交流電流計の指針を読み取ってきた。これらの値は、交流の実効値や波高値である場合が多い。交流電圧や交流電流は時々刻々変化するものであるが、その変化の様子(波形)を見ることはできないものであろうか。

また、電圧や電流を長時間にわたって自動的に記録したり、圧力 や温度など電気以外の量を自動的に記録できるようにしたい。さら に、測定値を数字で表示できれば、読み取り誤差がなくなり便利で ある。

上のような願いを実現したものが、オシロスコープであり、自動 平衡記録計・計数形周波数計(周波数カウンタ)(図7-26)である。 10

ここでは、これらの電子計測機器について学ぶ。



図 7-26 計数形周波数計

1. オシロスコープ

オシロスコープ (ブラウン管オシログラフ) は、電圧や電流の変化 をブラウン管に表示する装置である。ここでは、オシロスコープの 原理を中心に学ぶ。

(1) 電子線の偏向

図7-27において,

点Sから点Pへ電子 線が向かっているも のとする。「電気基 のとする。「電気基 で学んだように 途中に平行電極を置 き、図のような極性 の電圧を加えると、

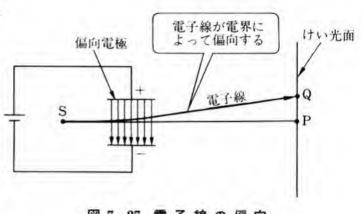


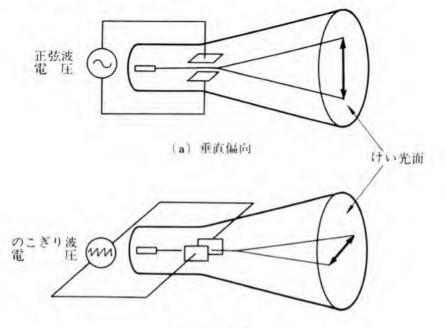
図 7-27 電子線の偏向

電極の間に矢印で示すような電界が発生する。電子線は、この電界 による力を受けて曲がり、けい光面の点 Q にあたり、 その点を明るくする。また、電圧を変え電界の強さを変えることによって、点 Q の位置を移動することができる。このように、電子線を振らせることを偏向といい、そのための電極を 偏向電極 という。

図7-28(a)は、偏向電極に正弦波電圧を加えたとき、けい光面に 垂直な線があらわれているところを示している。このような偏向を 垂直偏向という。

図(b)は、のこぎり波電圧を偏向電極に加えて、けい光面に水平な線を描いているところを示す。このような偏向を水平偏向という。以上のように、2枚の電極を向かい合わせた偏向電極による偏向 5 方法を静電偏向という。

偏向方式としてはこのほかに、コイルを使用して、その磁界を電



(b) 水平偏向

図 7-28 垂直偏向と水平偏向

子線に作用させて偏向する 電磁偏向 がある。電磁偏向はテレビジョン 受像機に使われているが、高い周波数では正しい偏向ができなくなるため、オシロスコープには静電偏向方式が採用されている。

(2) 波形の観測

図7-29は、垂直と水平の2組の電極に、それぞれ正弦波電圧と 5 のこぎり波電圧を加えたとき、けい光面に正弦波があらわれたとこ ろを示している。

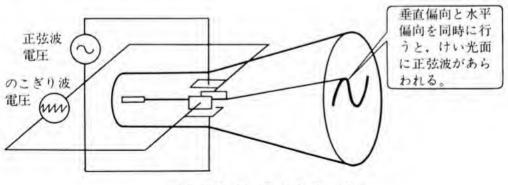


図 7-29 波 形 の 観 測

なぜ、正弦波を描くことができるのであろうか。図7-30によっ て調べてみよう。

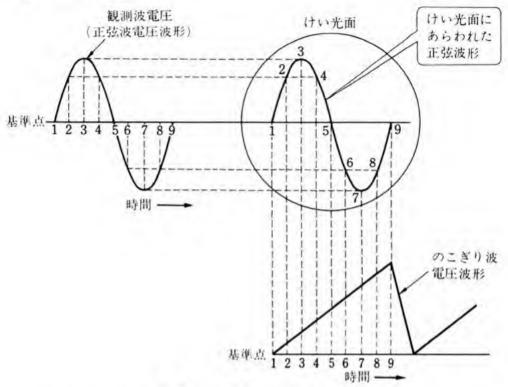


図 7-30 正弦波形の合成

けい光面の左側に示した正弦波電圧は電子線を垂直に偏向し, 下 側に示したのこぎり波電圧は電子線を水平に偏向する。

時刻1では、左側と下側の電圧は基準点であり、けい光面上も基 準点(点1)となる。次に時刻2では、左側の観測波電圧による垂 直偏向量と、下側ののこぎり波電圧による水平偏向量を合成すると、 けい光面上で点2となる。以下同じように、3,4,5,…,9となり、 けい光面にはそれぞれの点に光点があらわれる。いま、9個の点で 10 考えたが、左側の正弦波電圧も下側ののこぎり波電圧も連続波形で あるから、けい光面にも連続した正弦波形があらわれる。

(3) 同期をとる

垂直偏向電極に加える観測波形の周期と、のこぎり波の周期との

114 第7章 電 子 計 測

間にずれがある場合、図7-31のように、いくつもの波形があらわ

れる。オシロスコープで波形を 観測するには、けい光面上に観 測波形を静止させる必要がある。 そのためには、観測波形の周期 とのこぎり波の周期を一致させ なければならない。このことを 同期をとるという。

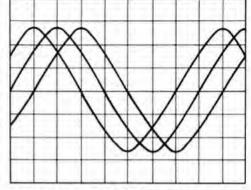


図 7-31 同期のとれていない波形

図7-32にのこぎり波電圧と観測波形の関係を示す。図(b)は同期がとれていない場合である。⑦は掃引期間といわれ、この期間に 10電子線を左から右へ偏向させる。掃引期間 ⑦で、観測波形は ①から②までの1サイクルがけい光面上にあらわれる。 ③は 帰線期間といわれ、この期間に電子線を右から 左へもどす。 帰線期間にブラウン管にあらわれる波形を帰線といい、波形観測には不要であるから、回路をくふうして帰線を消すようにしてある。したがって、 15

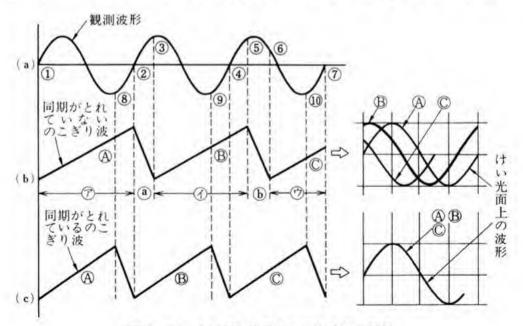


図 7-32 のとぎり波電圧と観測波形の関係

帰線期間に相当する②から③までの波形はけい光面にあらわれない。掃引期間④では、③から⑤までがあらわれ、帰線期間の⑤から⑥では消える。したがって、図(b)のようなのこぎり波では、のこぎり波の区間 A、B、©に対応して、図の右側のような波形 A、5 B、©があらわれ、波形が流れ、静止した波形を観測することはできない。

図(c)は同期がとれたのこぎり波であり、観測波形の①から®, ②から⑨,④から⑩が重なるので、図の右側の図のように、静止 した波形となる。

10 (4) シンクロスコープ

オシロスコープでは、観測波形を静止させるために、のこぎり波 の周波数を調整して観測波の周波数と同期をとらなければならない。 これを自動的に行うようにしたのが、シンクロスコープである。

図7-33 にシンクロスコープの同期の原理を示す。 図(a)の 観測

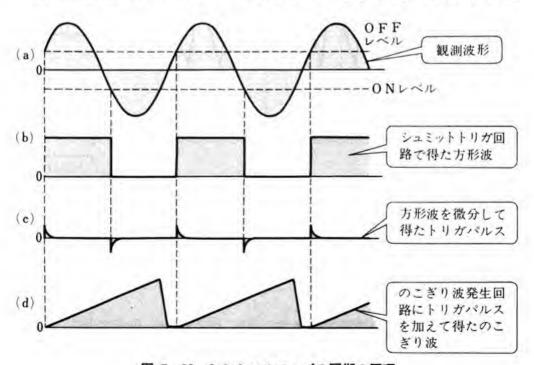


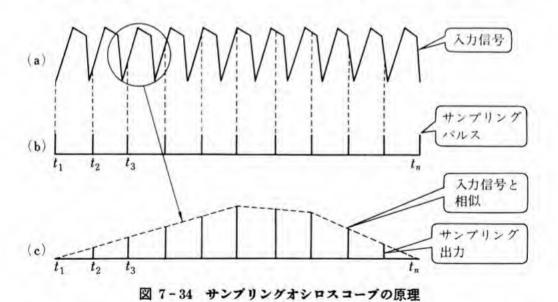
図 7-33 シンクロスコープの同期の原理

波形をシュミットトリガ回路で方形波にする (図(b))。 次に, この方形波を微分回路に加え,トリガパルスをつくる (図(c))。得られたトリガパルスをのこぎり波発生回路に加え, 図(d)のような観測波形と同期したのこぎり波を発生させる。

オシロスコープは、常時掃引しているのに対し、シンクロスコープは、観測電圧が加わったときだけ掃引をはじめる。これを**トリガ**掃引方式という。この方式を用いると、観測波電圧に対し完全に同期がとれる。したがって、パルス波形や過渡現象などの瞬時現象を観測することも容易にできる。

(5) サンプリングオシロスコープ

シンクロスコープで観測できる周波数は、増幅器やブラウン管の 特性によって制限され、数百 [MHz] までである。 これ以上の周波 数の波形を観測するには、サンプリングオシロスコープを用いる。 10



① 入力端子に任意の波形の電圧を加えると、図7-33(a), (b) のように、入力電圧のあるレベル (ON レベル、OFF レベル) によって決まる方形波が、出力端子に発生する回路。

図7-34は、サンプリングオシロスコープの原理を示したものであ る。図(a)の入力信号がはいってきたとき、この信号よりわずか異 なる周波数のパルス (サンプリングパルス, 図(b)) をつくり, このパ ルスの時刻 t_1, t_2, \dots, t_n における入力信号の値を取り出す (これ をサンプリングするという)。 サンプリングした出力は図(c)のように なる。図(c)の破線であらわした波形は入力信号と相似である。しか も、その周波数は入力信号より低くなる。

図7-34では、入力信号の1サイクルごとに少し時間をずらして 1回サンプリングしているが、入力信号の数回の繰り返しごとに1 10 回サンプリングしてもよい。このようにすれば、さらに低い周波数 のサンプリング出力が得られる。このようにすることによって、観 測できる周波数範囲を数十[GHz] まで拡大することができる。

表7-2に、オシロ スコープ・シンクロス 15 コープ・サンプリング オシロスコープの使用 周波数範囲を示す。

表 7-2

	使用周波数範囲
オシロスコープ	DC~数 [MHz]
シンクロスコープ	DC~数百[MHz]
サンプリングオシロスコープ	DC~数十[GHz]

2. 自動平衡記録計

オシロスコープでは、ブラウン管のけい光面に観測波形が得られ るので、観測波形を保存したり、持ち運んだりする場合には不便で ある。そこで、観測波形を記録紙に描かせるようにしたものが自動 平衡記録計である。

自動平衡記録計には、電位差計形とブリッジ形があるが、ここで は電位差計形について学ぶ。

電位差計形自動平衡記録計の原理 図 7-35 に電位差計形自動平

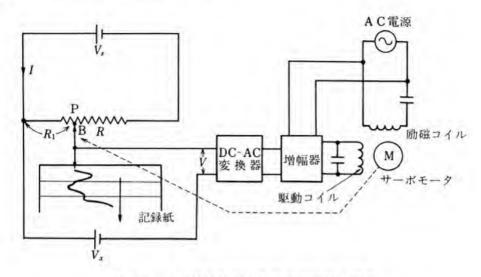


図 7-35 電位差計形自動平衡記録計の原理

衡記録計の原理を示す。R はすべり抵抗で、サーボモータによってブラシ B がこの上を接しながら移動する。 V_* は R に一定の電流 I を流す電源であり、 V_* は記録したい電圧である。いま、ブラシ B が点 P に接していると、DC-AC (直流-交流) 変換器の入口には、

 $V=V_{\star}-R_{\star}I$

(7 - 9)

の電圧が発生する。この電圧 V は DC-AC 変換器で交流電圧に変換され、増幅されてサーボモータの駆動コイルに加えられる。したがって、サーボモータは回転するが、この回転によってすべり抵抗 R 上をブラシ B が移動し、抵抗 R が変化するようにしておく。

式 (7-9) で、 $V \neq 0$ のとき、サーボモータが回転し、 ブラシ B $_{10}$ が V = 0 となるまで移動する。

ブラシ B に記録用ペンを取り付けておけば、 V_x の大きさとつねに平衡する点を記録することができる。

この自動平衡記録計では、サーボモータの回転速度やブラシの動く速度に制限があるため、あまり速い変化をする波形の観測はでき 15

① 165ページ参照。

ない。

3. 計数形周波数計

ディジタル技術を応用して、測定値を数字で表示できるようにし た周波数計が計数形周波数計である。

5 図7-36に計数形周波数計の構成を示す。入力信号を増幅し、パルス整形回路で入力信号と周波数の等しいトリガパルスをつくり、それをゲート回路に加える。一方、水晶発振回路から得られる周波数を分周回路で分周し、正確な1[s] 周期のパルスをつくる。次に、パルス整形回路でトリガパルスを得た後、ゲート制御回路を通して、ゲート回路を動作させ、ゲート回路に加えられたパルスの数を1[s] 間だけ数える。表示回路に表示された数字は、そのまま周波数として直読できる。

計数形周波数計の測定範囲は1[Hz]~1[GHz]である。

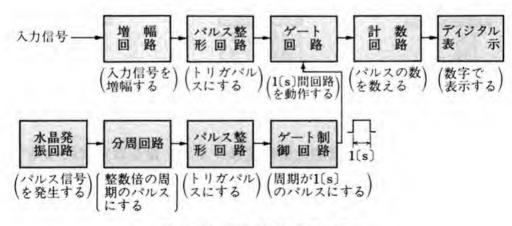


図 7-36 計数形周波数計の構成

① 入力信号の整数倍の周期の出力信号を得ることを分周という。

4. 応 用 計 測

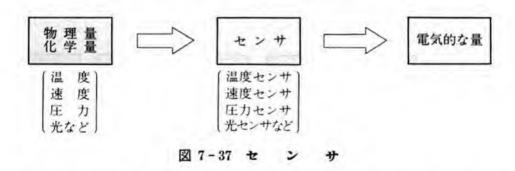
電気以外の量、たとえば、温度・速度・圧力・光・ガス・放射線などを正確に測定する場合、それら物理的、化学的な量を電気的な量に変換し、これを計測する。このような計測を 応用計測 という。ここでは、電気以外の諸量を電気的な量などに変換するセンサおよ が応用計測の例について学ぶ。

1. センサ

センサは、いろいろな物理量や化学量を電気的な量などに変換する変換器または変換素子である。センサと物理量・化学量と電気的な量との間には、図7-37のような関係がある。

10

15



物理量や化学量を電気的な量に変換すると、微小な電気的な量で も増幅することができるので、感度が高く、精密な測定ができるば かりでなく、電気的な量は、電子計算機によって高速で処理できる。

2. 人間の感覚と各種センサ

センサは、人間の感覚に対応して考えることができる。 表7-3に、視覚・聴覚など人間の感覚と各種センサの対応を示

人間の 器官 媒介物理 現象 人間の 1 + ++ 咸賞 光電池 光導電素子 視賞 F 光 光電変換素子 ホトトランジスタ ホトダイオード 圧電素子 圧電変換素子 ピエゾ抵抗素子 聴 覚 耳 音 感圧ダイオード ホール素子 電磁変換素子 磁気抵抗素子 磁気ダイオード 光導電素子 触賞 皮膚 変位 • 圧力 光電変換素子 ホトトランジスタ ホトダイオード サーミスタ 温賞 皮膚 温 度 熱電変換素子 熱電対 測温抵抗体 /湿度変換素子/ 覚覚 鼻舌 分子吸着 ガス変換素子/

表 7-3 人間の感覚と各種センサ

す。たとえば、視覚は目を受容器とする感覚であり、光エネルギー が網膜細胞に対する刺激となって生ずるものである。これに対応す るセンサとしては、光電池・光導電素子などの光エネルギーを電気 エネルギーに変換する光センサがある。

5 このほかに、聴覚・触覚・温覚などの感覚に対応して、いろいろ なセンサが開発されている。

以上のように、センサは人間の感覚のかわりにいろいろな物理的、 化学的な量を電気的な量に変換するものと考えることができる。こ のようなセンサは、一般に小形・軽量で取り扱いも簡単なものが多

3. 温度センサ

温度センサとしては、ゼーベック効果を利用した熱電対と抵抗温 度計が古くから用いられている。

(1) 熱電温度計

2種類の金属線を接合し、その熱接点(測温接点)と冷接点(基準接点)との間に温度差を与えると熱起電力が発生する。これを利用して温度を測定するのが熱電温度計である。図7-38は熱電温度計の原理図である。熱電対の冷接点から銅線でミリボルト計に接続し、熱起電力を測定する。

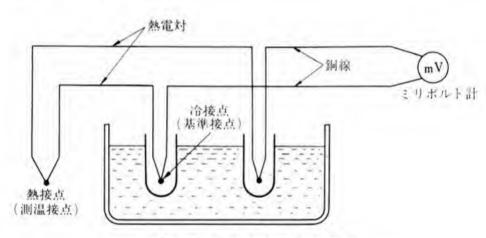


図 7-38 熱電温度計の原理図

構成	材 料	使用温度範囲 [°C]	
+ 脚	— 脚		
白金ロジウム合金	白 金	0~1 600	
ニッケルクロム合金	銅およびニッケルを主とし た合金	−200 ~ 800	
鉄	и	0~ 750	
銅	u	-200~ 350	

表 7-4 熱電対の構成材料と使用温度範囲

注. +脚とは、熱電対の測温接点が基準接点より高い温度にあるとき、 熱電対をはかる計器の+端子へ接続する脚をいい、 反対側のものを -脚という。 表7-4に、現在多く使われている熱電対の構成材料と、その使用温度範囲を示す。

(2) 抵抗温度計

抵抗体は温度によってその抵抗値が変化する。そこで、抵抗値が 温度によって大きく変化する抵抗体を用い、ブリッジ回路などでそ の抵抗値を測定し、温度を求めるのが抵抗温度計である。

抵抗温度計に用いられる抵抗体を測温抵抗体という。測温抵抗体

には、白金・ニッケル・ 銅などの金属やサーミス 9などの半導体が用いら れる。図7-39に抵抗温 度計の構造を示す。

ブリッジ回路と測温抵 抗体とが離れている場合 は、測温抵抗体の導線の 抵抗が周囲温度によって 変化し、誤差を生ずる。 その誤差をなくすため、 図7-40のように、測温 20 抵抗体に導線 a, b, c を 接続したブリッジ回路に する。導線 a は測温抵抗 体 R₂ に、導線 b は可変 抵抗 R₂ に直列に接続さ

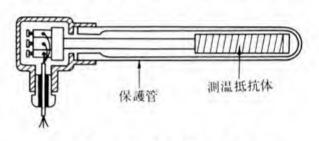
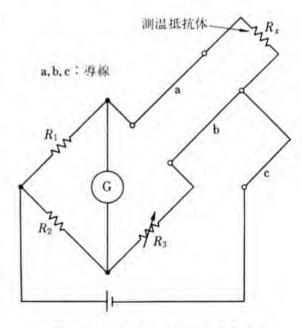


図 7-39 抵抗温度計の構造



抵抗 R3 に直列に接続さ 図 7-40 測温抵抗測定の原理図

25 れているので,ブリッジ回路が平衡していれば,次式が成り立つ。

$$R_2(R_x + R_a) = R_1(R_3 + R_b) \tag{7-10}$$

Ra: 導線 a の抵抗 Ro: 導線 b の抵抗

したがって、周囲温度による導線の抵抗の変化は互いに打ち消さ れ、誤差が小さくなる。導線 c は、電源回路に接続されているので、 ブリッジ回路の平衡には関係しない。

抵抗温度計の測定範囲は、測温抵抗体が白金の場合-200~600。 [°C], ニッケルの場合 -50~250 [°C], 銅の場合 -50~150 「°C] である。

(3) サーミスタ温度計

図7-41 は温度センサとしてサーミスタを用いた温度計 (-10~

50[°C]) 回路である。サーミス タは温度が高くなると抵抗値が 小さくなり、温度が低くなると 抵抗値が大きくなる性質をもっ ている。図7-41の回路におい て,可変抵抗VR,を調整して. 50 [°C] で電流計が最大 (1 [mA]) になるようにする。可 変抵抗 VR。は温度の測定節囲 を調整するためのものである。

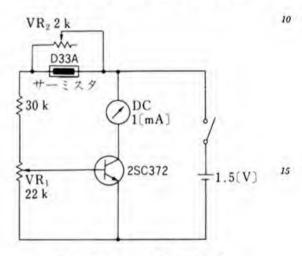


図 7-41 サーミスタ温度計

4. 速度センサ

速度には、ある物体がある方向に運動しているときの線速度と回

転体の回転速度がある。

線速度 v [m/s]は, 図 7-42 に示すように、物 体が距離 l[m] だけ離れ

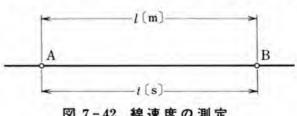


図 7-42 線速度の測定

25

た 2 点間 A, B e, 時間 t [s] で通過したとすれば,

$$v = \frac{l}{t} \tag{7-11}$$

で求めることができる。したがって、線速度の測定は時間の測定に おきかえることができる。

5 ここでは、線速度測定の例として自動車の速度の測定法を示す。 また、回転速度については、ホトトランジスタ(光の強弱を電流の大小に変換するトランジスタ)などの、光センサを用いたディジタル回転計と光電式回転計の原理を示す。

(1) 光電式車両速度検出器

10 図 7-43 は自動車の速度測定に用いられる速度検出の構成図である。道路上の一定区間 (l[m]) に、2 組の送受光器と反射器を用意し、そこを通過する自動車の時間を測定し、速度を知る。

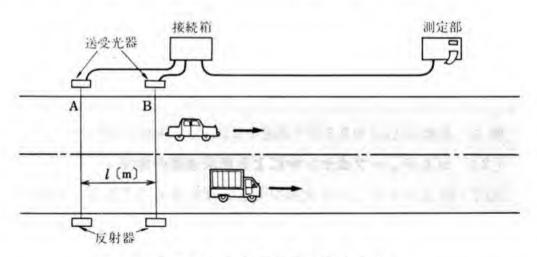


図 7-43 光電式車両速度検出器

自動車が A 点と B 点を通過すると、図 7-44 に示すように、前輪および後輪が光束をしゃ断し、受光器に 2 組のパルスが発生する。

① 光を放射する投光部と、反射器からの光を受けて制御信号に変える受光部からできている。

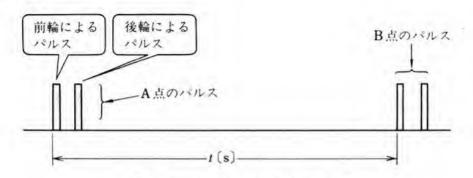


図 7-44 車両速度検出の原理

A点の前輪によるパルスの立上りと、B点の前輪によるパルスの立 上りの時間差を求めて速度を検出する。

<例題 2>

図 7-43 の車両速度検出器で、自動車の通過時間を測定した。 AB 間を 0.5 秒で通過したとすれば、時速はいくらか。ただし、 l=7 [m] とする。

配 AB 間は 7 [m] であるから, 秒速は 7/0.5=14 [m/s] である。 時速は 1 時間が 3600 秒であるから,

10

14×3600=50400 [m/h]=50.4 [km/h] となる。

問 5. 距離 10 [m] を 0.5 秒で通過する自動車の時速を求めよ。

(2) ゴムチューブ式センサによる車両速度の測定

図7-45はゴムチューブ式センサとよばれるものである。自動車

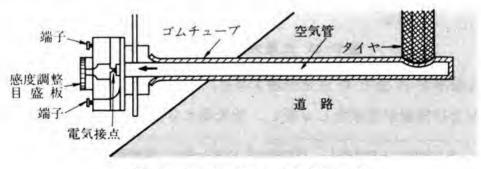


図 7-45 ゴムチューブ式センサ

のタイヤがゴムチューブを踏むと、ゴムチューブ内の空気圧が増加 し、電気接点が閉じる。2個のゴムチューブ式センサを図7-46の ように路面上に設置し、2つの得られた信号の時間差を測定すれば、 自動車の走行速度を知ることができる。また、このセンサを用いて 5 走行中の自動車の通過台数を計数器で記録することもできる。

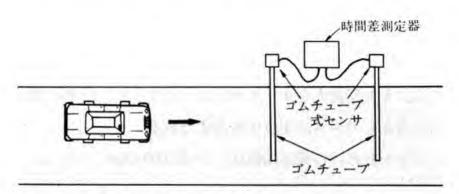


図 7-46 ゴムチューブ式センサによる速度測定

車両速度の測定には、このほかに、超音波パルスを用いたものや、 インダクタンスループを用いたものが普及している。

(3) ディジタル回転計

ディジタル回転計は、ピックアップとよばれる変換器で回転速度 10 に比例したパルスの数の信号をつくり、それを計数形周波数計で計 数し、ディジタル表示するものである。

光電式ピックアップには, 次の2つの方式がある。

光投射式 図7-47の (3) 15 ように、回転体につくり付 けた回転円板のスリットを 通して、光源からの光をホ トトランジスタでうける方

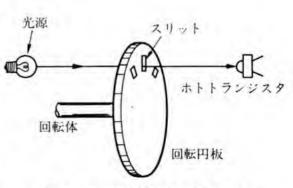


図 7-47 光投射式ピックアップ

式である。回転円板が回転すると、回転速度とスリットの数の積の周波数のパルスが得られる。

光反射式 図 7-48 のように、回転体に取り 付けた回転円板の白、黒 のパターンに光源から光

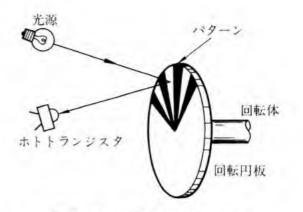


図 7-48 光反射式ビックアップ

10

15

をあてる。その反射光をホトトランジスタでうけ、受光の強弱によって回転速度をパルスに変換する方式である。

ディジタル回転計の測定範囲は、5~15000 [rpm] である。

(4) 光電式回転計

光電式回転計は、回転体に反射マークを取り付け、これに光をあ てたとき、反射マークで反射した光をパルスに変換して、回転速度 を測定するものである。

図7-49によって、光電式回転計の原理を調べる。

光源からの光はレンズを通り、ハーフミラーという特殊な反射鏡で反射され、反射マークにあたる。このマークで反射された光はレ

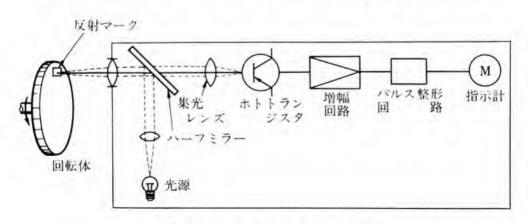


図 7-49 光電式回転計の原理

ンズやハーフミラーを通してホトトランジスタにはいる。ここでパルスに変換され、さらに増幅されて方形波に整形される。この方形 波を直流電圧計に加えると、直流電圧計は方形波の平均値を示すので、回転速度を直流電圧計に目盛って直読する。

5 光電式回転計の測定範囲は、200~20000 [rpm] である。

5. 光 セ ン サ

光センサとしてホトトランジスタを用いた速度測定装置についてはすでに学んだ。ここでは、硫化カドミウム (CdS) や光電スイッチなどの光センサを利用したいろいろな装置について学ぶ。

(1) 自動点滅器

CdS は、光が多くはいると抵抗値が小さくなり、光が少ないと抵抗値が大きくなる。 自動点滅器は、この CdS の性質を利用し、周囲が暗くなるとランプを点灯し、明るくなると消灯する。

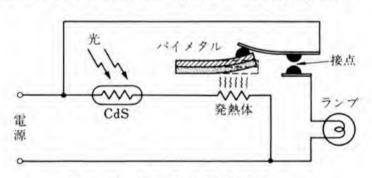


図 7-50 自動点滅器の構造

図7-50に自動点滅器の構造を示す。CdSに直列に発熱体を接続

15 し、発熱体の熱によってバイメタルを曲げれば、接点はオン・オフし、周囲の明るさに応じて自動的に回路を点滅することができる。



図 7-51 自動点滅器の例

130 第7章 電 子 計 測

図7-51に自動点滅器の例を示す。

(2) 露 出 計

カメラの露出計は、被写体の明るさをはかり、露出時間を決めるものである。図7-52に露出計の回路を示す。

被写体が明るいときは、CdS の抵抗が小さいため、大きな電

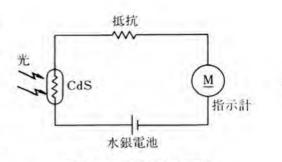


図 7-52 露出計の回路

流が流れ、暗いときは CdS の抵抗が大きいため、小さな電流が流れる。指示計にはフィルムの適切な光量値が目盛ってあり、明るい (指針の振れが大きい)ときは、カメラの絞りを閉じたり、シャッター時間を短くする。反対に、暗い(指針の振れが小さい)ときは、カメラの絞りを開いたり、シャッター時間を長くして、フィルムに与える光量を適切にする。

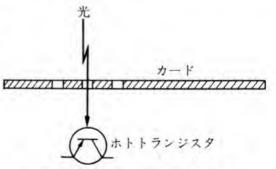
(3) カード読取り装置

電子計算機にプログラムやデータを入力するために、カードにあ けられた穴の位置や組み合わ

せを読み取る装置をカード読

取り装置という。

図7-53は、カード読取り 装置の原理図である。カード にあけられた穴に光を通し、 光がホトトランジスタなどの



15

図 7-53 カード読取り装置の原理図

光導電素子にあたると電流が流れ、穴があいていない部分は光が通 らないので電流が流れない。電流が流れるか流れないかによって、 電子計算機は、文字や数字を判別することができる。

6. ガスセンサ

図7-54に、薄膜半導体ガスセンサの構造を示す。石英基板上に酸化物 が3 半導体の膜を真空蒸着したものである。

> この半導体ガスセンサ にガスが吸着すると、半 導体の電気抵抗が変化する。

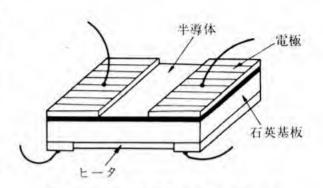


図 7-54 薄膜半導体ガスセンサの構造

70 そこで、図7-55のようなブリッジ回路に半導体ガスセンサを接続し、抵抗値の変化を検出すればガスの有無を検出できる。図は、ガス警報器に応用した例である。

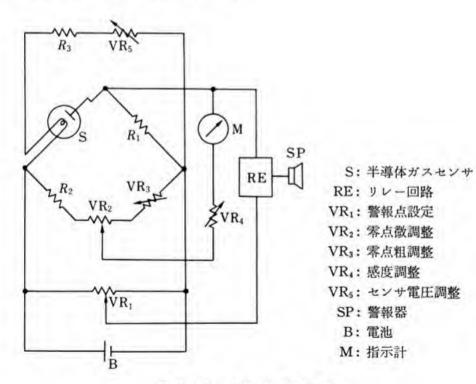


図 7-55 検出回路の例

この半導体ガスセンサの利点は, 取り扱いが簡単で, 価格が安く,

ガス濃度変化への応答が速いなどである。

この利点を生かし、飯酒運転取締り用のアルコールの検知、火災 発生直後に有機樹脂建築材料から生ずる有毒ガスなどの検知に利用 できる。

7. 放射線センサ

放射線を検出するには、ガスの電離作用、発光現象が利用される。 ここでは、広く用いられているガイガー・ミュラー (GM) 計数管 について学ぶ。

ガイガー・ミュラー計数管 (GM カウンタ)

図7-56にガイガー・ミュラー計数管による放射線測定の原理を 10 示す。ガイガー・ミュラー計数管の構造は、細い金属線の陽極と円 筒形の陰極からできている。円筒の内部にはアルゴンなどの不活性 ガスが充てんされている。陽極には高い電圧が加えられており、心線付近で強い電界ができている。雲母窓から放射線が入射するとアルゴンなどが電離し、この電離が管全体にひろがり、多くのイオン 15 が発生する。この電離によって出力にパルスが発生するので、これ を計数することによって放射線の量を測定することができる。

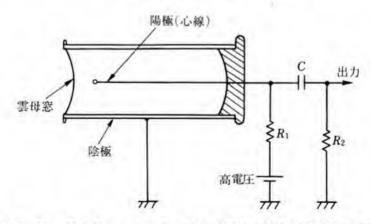


図 7-56 ガイガー・ミュラー計数管による放射線測定の原理

問題

- 0.5 級,最大目盛300[V]の電圧計で電圧を測定した。指針が250[V]を指示した場合、真の値は()[V]~()[V]の範囲にあると考えられる。()内に数値を記入せよ。
- 5 2. 高周波電流の測定に熱電電流計が用いられる理由を説明せよ。
 - 3. 図 7-16 の擬似負荷法で高周波電力を測定した。 $V_d=42$ [V], $I_d=0.25$ [A] のとき、高周波電力を求めよ。
 - 4. 図 7-21 の吸収形周波数計で周波数を測定した。 L=100 [μH], C= 100 [pF] で共振したとすれば、測定周波数はいくらか。
- 5. リサジュー図形法の原理について考えよう。いま,図7-57のように, X軸, Y軸に正弦波電圧を加えた。ブラウン管面にあらわれる図形を合成せよ。
 - 6. 計数形周波数計の構成を説明せよ。
 - 7. センサとは何か。簡

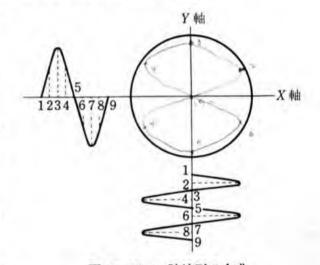


図 7-57 正弦波形の合成

- 20 単に説明せよ。
 - 8. 温度センサにはどのようなものがあるか。例をあげよ。
 - 9. 図 7-43 の光電式車両速度検出器で、自動車の通過時間を測定した。 AB 間 7 [m] を 0.315 秒で通過したとすれば、この自動車の時速はいく らか。
- 25 10. 光センサにはどのようなものがあるか。例をあげよ。
 - 11. ガイガー・ミュラー計数管は何を測定するものか。



自動制御

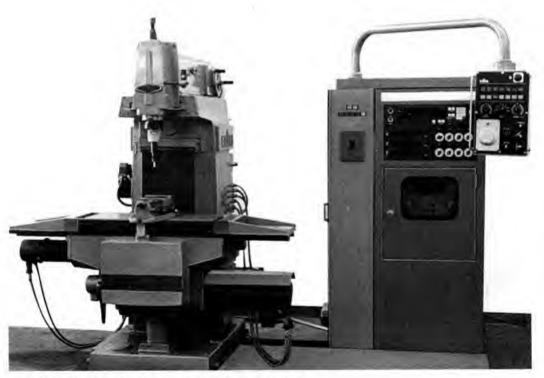


シーケンス制御を応用した溶接用ロボットを示したものである。

今日の文明社会の営みは、高度の工業技術にささえられている。 なかでも、機械自身が人手をわずらわさず、目的に向かって自動的 に動作する自動制御技術は、社会のあらゆる場所で利用されている。

自動制御は、電気・電子技術および機械技術・化学技術のなかに 多く取り入れられている。ここでは、自動制御の方法として、シーケンス制御とフィードバック制御について学ぶ。さらに、フィードバック制御装置においては、機械が安定に動作するかどうかが重要な問題になるので、安定性の判別法について学ぶ。

また、今後は自動制御に電子計算機を導入する場合がひじょうに 多くなっていくと思われるので、この点についても学ぶ。



電子計算機が組み込まれた自動工作機械である。

1. 自動制御

自動制御 (オートメーション) が,現代社会においていかに重要な 役割を果たしているかを理解し,技術的にどのような方法があるか について学ぶ。なお,automation は automatic operation を語源と する造語である。

1. 自動制御と文明社会

人間の生命にとって欠くことのできないものには空気と水がある。 しかし、われわれは無意識のうちに呼吸し、また、水も深く考えな いで使用しているのではないだろうか。

ところが、都市部の上水道では膨大な施設を動員して、常時適切 な水圧できれいな水を送るよう努力がはらわれている。ここでは、 つねに適切な水圧を保つこと以外に、取水・浄化・送水の装置すべ



図 8-1 自動制御監視盤 (火力発電所)

てに自動制御が使われている。また、これらの装置を動かすための 電力も,発電から送電および配電に至るまでひじょうに多くの自動 制御装置によって、安定に供給されている(図8-1)。

このようにみていくと、家庭で使われている電気がま・冷蔵庫や 店先の自動販売機、自動車・電車などの交通機関、さらに、工場に おける生産設備などあらゆる場所に自動制御が取り入れられている ことがわかる。

つまり、われわれは無意識のうちに自動制御技術の恩恵にあずか っている。自動制御は、文明社会にとって空気のようなものであり、 これなくしては今日の文明社会は1日たりとも活動できないといえ 10 る。

2. 自動制御の歴史

近代産業の中で, 重要な役割を果たしている自動制御技術のはじ まりは、17世紀末にホイヘンスがつくった時計用の遠心おもり調 15 速機と、18世紀中ごろのワットが蒸気機関につけた図8-2の遠心

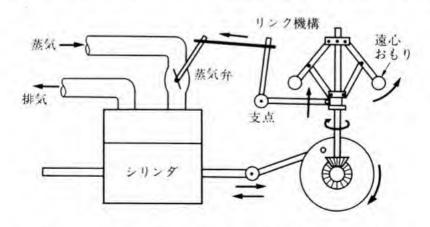


図 8-2 ワットの蒸気機関とその遠心おもり調速機の原理

① C. Huygens (1629~1695) オランダの物理学者

② J. Watt (1736~1819) イギリスの機械技術者

おもり調速機である。

遠心おもり調速機は、図に示したように、蒸気機関の回転速度の 上昇に伴い、遠心おもりがより速く回転し、遠心力によってかさを 開くような動きをする。この動きは、リンク機構によって、図の矢 印のように蒸気弁に伝えられる。その結果、遠心おもりの開く度合 いに従って蒸気弁の閉じる度合いが変化するので、蒸気機関の回転 速度の変動を自動的に修正することができる。

このように調速機は、機械の回転速度を自動的に一定に保つ装置である。この調速機は、19世紀末から発電工学の進歩に伴って急速に発達した。そして、マクスウェルやラウスなどにより調速機の動作が理論的に解析され、安定性を判別する条件が見いだされた。

自動制御技術は、第二次世界大戦 (1939~1945年) にはいって、 機械工業や化学工業に取り入れられ急速に発展した。さらに、この

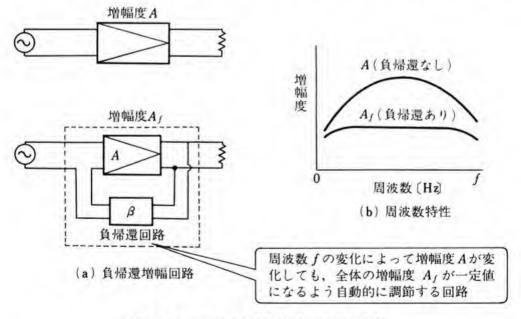


図 8-3 一種の自動制御である負帰還回路

① J.C. Maxwell (1831~1879) イギリスの物理学者

② E. Routh (1831~1907) イギリスの数学者

大戦中におけるレーダと高射砲を連結した自動化機構の研究は,自動制御の発達に大きな役割を演じた。

通信技術においても,1927年に発明された帰還増幅器は,自動制御の理論形成を進めるきっかけとなり,自動制御と電子回路は密接な関係をもつようになった。

その第1は、電子回路自身の自動制御である。たとえば、図8-3 (b) のような周波数特性を平らにする負帰還増幅 (NFB) 回路、出力を一定に保つように利得を自動的に調整する自動利得調整 (AGC) 回路、周波数を目的の周波数に自動的にあわせるため FM チューナなどに使われている自動周波数調整 (AFC) 回路、電圧安定化回路などが電子回路自身の自動制御の例である。

第2は、自動制御装置のなかに組み込まれている電子回路である。 たとえば、機械的に回転速度を調整している図8-2の調速機は、 第7章で学んだ回転計を用いて、その回転速度を電気的な量に変換 できる。こうして得られた電気的な量を、電子回路で処理して、電 動機などによって蒸気弁を開閉すれば、機械式より小形の装置で、 精度のよい回転速度の修正ができる。このように、自動制御には電 子回路が利用されているが、このほか各種センサやトランジスタ継 電器など、電子技術が応用されている。

20 さらに最近では、自動制御に電子計算機が取り入れられているので、電子技術を自動制御技術から切り離すことはできないといってよい。

このように高度に発達した自動制御技術は、現在では、工場における生産工程をはじめとして、社会のあらゆる部門に取り入れられ、 われわれの日常生活を見えないところでささえている。

間1. 家庭用電化製品で、多少にかかわらず自動制御が取り入れられ

140 第8章 自動制御

ているものをできるだけ多くあげよ。また、どのような動作が自動化 されているか考察せよ(たとえば、電気冷蔵庫・電気毛布・レコード ブレーヤなど)。

3. 制御と自動制御

室温が上昇し過ぎたときクーラの電源スイッチをオンにし、また、5 冷え過ぎたときはスイッチをオフにする。このスイッチ操作は一種 の制御である。つまり、一定の目的をもって機械を操作することを 制御という(図8-4)。

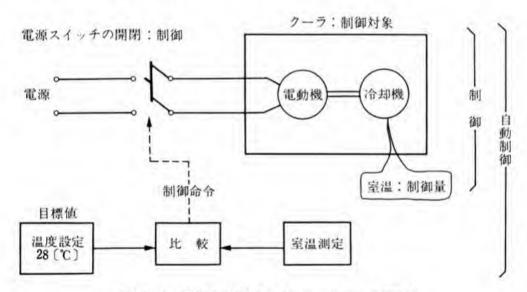


図 8-4 制御と自動制御 (フィードバック制御)

このとき、室温を測定し、ある温度、たとえば $28[^{\circ}C]$ を越えた ら人手をかりないでクーラの電源スイッチがオンになり、 $28[^{\circ}C]$ 以下になればオフになるようにするのが自動制御である。

すなわち、一定の目的をもって人が機械を操作するかわりに、機 械自身が人間の指示した目標に沿って動くような調節機能を備えた わけである。このような装置を自動制御装置という。

ここで、制御の対象となっているもの(図8-4ではクーラ)を制

御対象といい,制御の目的となっている量(図8-4では室温)を制御量という。また,制御量を制御するときの目標として設定した値を目標値(図8-4では $28(^{\circ}C)$)といい,制御量を目標値に近づける目的で与えられる信号が制御命令である。

5 4. シーケンス制御とフィードバック制御

ビルディングなどの高い建築物では、屋上に設置された高架タン クから給水するのがふつうである。ところで、高架タンクへの揚水 は、図8-5のようにあらかじめ設定された水面の位置を検出して、 自動的にポンプが運転されるようになっている。

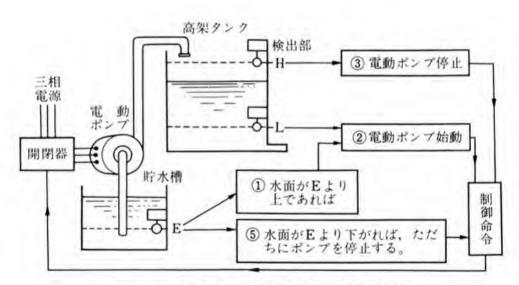


図 8-5 高架タンクへ揚水するシーケンス制御

10 運転動作は、

- ① 貯水槽の水面が E より上であるかどうかを検出する。
- ② 貯水槽の水面が E より上であれば、 高架タンクの水面が L まで下がったとき電動ポンプを始動させる。
- ③ 水面が H まで上昇したとき電動ポンプを停止させる。

142 第8章 自 動 制 御

- ④ 水面が H から L まで下がる間は、電動ポンプを停止させて おく。
- ⑤ また、貯水槽の水面が E 以下になったら、ただちに電動ポンプを停止させる。

このように、あらかじめ定められた順序に従って動作させる自動 s 制御を、シーケンス制御という。

これに対して、図8-4の室温調節のように、制御量を検出して 目標値と比較し、制御量と目標値を一致させるように訂正動作を行 う制御をフィードバック制御という。

問 2. シーケンス制御とフィードバック制御はどのように違うか、相違 10 点をあげて説明せよ。

2. シーケンス制御

シーケンス制御は、家庭用全自動洗たく機・自動販売機・交通信 号機など身近なところから、工場の生産工程に至るまで、多くの分 野で使われている。ここでは、シーケンス制御系の基本的な構成お よび動作について学ぶ。

1. シーケンス制御系の構成と動作

図8-6は、貯水槽の水を高架タンクへ揚水するシーケンス制御 例である。貯水槽の水はつねに適量の水面を保っているものとし、 高架タンクの上限水位と下限水位の検出スイッチだけによって、電 動ポンプを操作する場合について、原理を説明する。

上限検出スイッチ S_{i} 、下限検出スイッチ S_{i} はともに、水面が設定位置より下がったときオンになるものとする。 始動スイッチ S_{i}

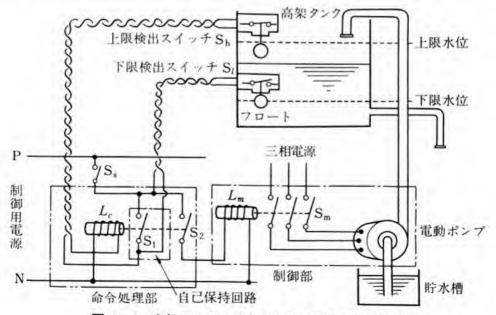


図 8-6 高架タンクへ揚水するシーケンス制御装置

をオンにしておけば、水の使用によって水面が下限より下がったときスイッチ S_i がオンになり、 コイル L_c が励磁されてスイッチ S_i と S_i がオンになる。 したがって、コイル L_m が励磁され、 スイッチ S_m を通じて電動ポンプを始動する。

その後水面が上昇し、下限スイッチ S_i がオフにもどっても、 S_i s と並列に接続されている S_i がオンになっているので、コイル L_c の 励磁は保持される。このような回路を自己保持回路(self-hold circuit) という。

水面が上限に達すると S_h がオフになり, L_e の励磁がなくなって, S_1 , S_2 ともオフになるので, L_m の励磁もなくなって電動ポンプが 10 停止する。給水によって水面がやや下がり S_h がオンになっても, S_t と S_1 はともにオフとなっているので,自己保持回路のはたらきは解除されており,電動ポンプは始動しない。このように,上限スイッチおよび下限スイッチなどからの信号を処理し,電動ポンプに目的の動作をさせるための信号をつくる部分を命令処理部という。 15 命令処理部からの制御信号をうけて制御部が目的の動作を行う。このとき,制御部の中で制御信号をうけて電動ポンプを操作する部分(コイル L_m とスイッチ S_m)を操作部という。

図8-6のシーケンス制御装置において、命令や信号が各部分を経由して、どのように伝達されていくかを示したものが図8-7で、

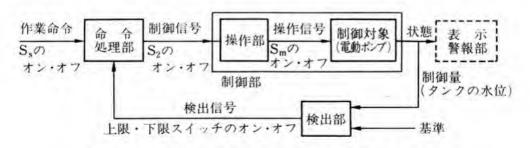


図 8-7 シーケンス制御装置 (図 8-6) の信号伝達の系統図

これを系統図という。このように、命令・信号・動作が伝達されて いく系統(装置)全体を制御系という。また、各部分をそれぞれ要素 という。

間3. 図8-6の命令処理部を描き出して、自己保持回路について説明 せよ。

2. シーケンス制御用機器

シーケンス制御用機器として基本的なものは、スイッチと継電器 であり、ここでは、それらの機能・動作について学ぶ。

(1) 命令スイッチ

10 作業命令を与えるのに、命令スイッチが使われる。命令スイッチ は、復帰形のものと保持形のものに分けられる。

図8-8(a)は、復帰形の押しボタンスイッチであり、操作してい る(指で押している)ときだけ開閉状態が変わり、指をはなすともと



(a) 復帰形命令スイッチ



(b) 保持形命令スイッチ

接点の分類	a接点 (メーク接点)	b接点 (プレーク接点)
機能	操作したとき オンになり、 操作以前はオ フ状態	操作したとき オフになり、 操作以前はオ ン状態
復帰形		-0.1.0-
保持形	(双投)	<u>*</u> (単投)

(c) スイッチの機能と図記号

図 8-8 命令スイッチおよび図記号

に復帰するものである。

図(b)は、保持形スイッチであり、操作をする(右へ回す)と開閉 状態が変わり、手を離してもその状態が維持される。そして、左へ 回せばもとの状態に復帰する。

図(c)は、復帰形スイッチと保持形スイッチの機能と図記号で、 5 操作したときオンになるものを a 接点 または メーク接点、操作した ときオフになるものを b 接点またはプレーク接点という。

(2) リミットスイッチとフロートスイッチ

図8-9(a)は、物体の動きや位置を検出するためのリミットスイッチの例であり、接触子が物体に触れて動くことにより接点を開閉する。図(b)は、液面の動きや水位を検出するためのフロートスイッチの例であり、リミットスイッチとフロートを組み合わせたものである。いずれも、命令スイッチと同様にa接点のものとb接点のものがある。図(c)はその図記号である。

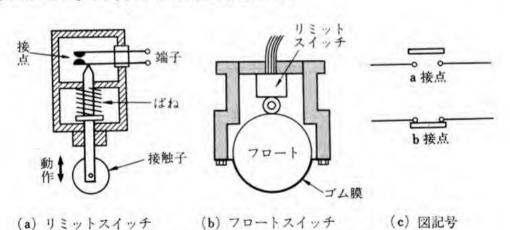


図 8-9 リミットスイッチとフロートスイッチ

(3) 継 電 器

コイルに電流を流し、その電磁力によって接点を開閉する装置を 電磁継電器または単に継電器(リレー)といい、使用目的に応じて大 小いろいろのものがある。 命令処理に用いられる制御用継電器は小形で接点数が多く,接点 間の耐電圧と電流容量は小さい。これに対して,操作用の電力継電 器は負荷電流を流すので接点間の耐電圧と接点の電流容量が大きく, 外見も大きい。

図8-10(a)は継電器を使った回路であり、これを記号化したのが 図(b)である。ところが図(b)では回路がはん雑になるので、回路図 を簡潔にするために、同一継電器のコイルと接点に同じ文字を使い、 図(c)のように図記号であらわす。

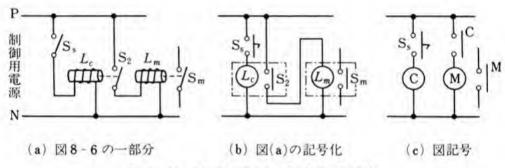


図 8-10 継電器回路の一部とその図記号

図 8-11 (a), (b) は継電器の例である。 1つの継電器に複数の接点 がある場合は、接点表示には図 (c) のように A_1 , A_2 , …と添字をつけ てあらわす。 さらに b 接点には \overline{A}_3 , \overline{A}_4 , …のように表示して、接点 の数と機能を明確にする。

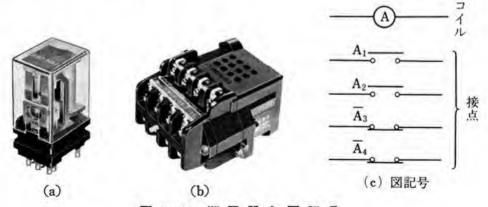


図8-11 継電器と図記号

問 4. 命令スイッチまたは継電器において、a 接点とb 接点の相違を説明せよ。

無接点継電器 トランジスタをスイッチとして使う無接点継電器は、電磁力による継電器と異なり、接点の劣化や故障が少なく、 小形で消費電力も小さいという利点がある。

図8-12(a)はトランジスタ継電器の基本回路であり、ベースへの入力の有無によって、トランジスタの CE 間がオン・オフの動作をするものである。トランジスタは電磁継電器と異なり、入力と出力の接地側が共通になっている。

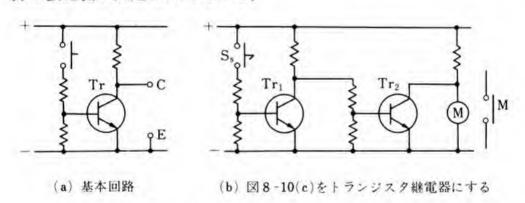


図 8-12 トランジスタ継電器の回路例

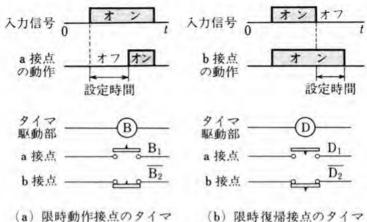
トランジスタ継電器の回路では、ベースに入力があったとき、 10 CE 間がオンになり出力が0になるから、入出力信号は反転してしまう。そこで、動作をもとにもどすときは、図(b)のように2段接続で使用する。

トランジスタ継電器は、電流容量が小さいので命令処理用として 使われる。

15

(4) 8 1 7

(a) 動作と図記号 電磁継電器は、コイルに電流を流すとただ ちに接点を開閉するが、タイマは、入力信号をうけてから所定の時 間を経過したのちに接点を開閉する。



注. 時間経過に伴うb接点の動作は、a接点の動作とは逆であるが、図では省略した。 図 8-13 タイマの動作と図記号

図8-13は、タイマの動作と図記号の一例を示したものである。 図(a)は、入力信号をうけてから一定時間(設定時間)後に接点が動 作する限時動作接点のタイマである。また、図(b)は、入力信号がオ フになってから、一定時間後に接点が復帰する 限時復帰接点 のタイ 5 マである。このほか、両者を合わせたような動作をするものもある。

(b) 機械式タイマ 図8-14は、モータタイマの外観を示した もので、つまみの操作によって設定時 間を調整する。

機械式タイマは、定速度の電動機の 回転を歯車によって減速し、カムを回 転させて接点を動かす。

(c) 電子式タイマ 図8-15 は. 電子式タイマの動作原理を示す回路で ある。 設定時間は、 CR 回路の時定数



図 8-14 モータタイマ

15 によって決まる。

① モータタイマには、図8-14のような限時動作のものと、152ページで学ぶ ように歩進信号を発生するものとがある。



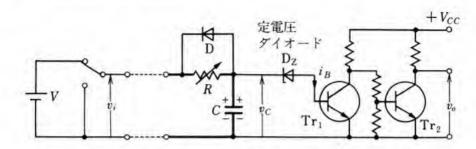


図 8-15 電子式タイマの動作原理(限時動作)を示す回路

この回路の動作は次のようになる。

入力信号 v_i によって CR 回路の充電がはじまり、 コンデンサ Cの電圧 v_c が定電圧ダイオード D_z のツェナー電圧を越えると、トラ ンジスタ Tr_1 のベース電流 i_B が流れて Tr_1 はオンになる。その結果、 Tr₂ はオフになり、出力端子に電圧 v₂ があらわれる。

- 間 5. タイマの限時動作接点と限時復帰接点のはたらきの違いを説明 せよ。
- 間 6. 図 8-15 の電子式タイマが、限時動作をする理由を説明せよ。

3. シーケンス制御回路例

図8-6に示したシーケンス制御装置の回路部分を図記号であら

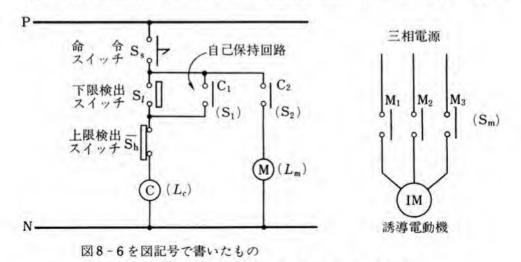
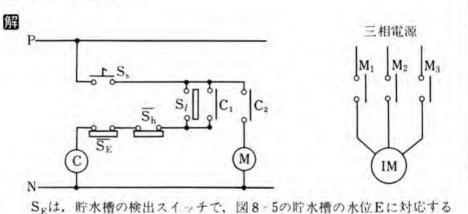


図 8-16 高架タンクへ揚水するシーケンス制御回路

わすと、図8-16のようになる。

<例題 1>

図8-5に示したように、貯水槽の水が設定水位より下がったら、ただちにポンプを停止させる条件をつけて、シーケンス制御回路をつくれ。



4. プログラム制御

あらかじめ設定された順序や条件に従って、順次動作する自動制 御がシーケンス制御であるが、これは、命令処理の方法によって次 のように大別される。

- 10 ① 条件制御 すでに学んだ高架タンクへ揚水する場合のよう に、設定条件を検出して、順次制御を行う方法である。
 - ② プログラム制御 自動販売機や交通信号機のように、定められたプログラムに従って制御を行う方法である。

時限プログラム制御 プログラム制御のなかで、交通信号機のよ 5 に、時間の経過に従い動作する場合を時限プログラム制御という。 時限プログラム制御はモータタイマによって制御される。

図 8-17(a) に時限プログラム制御の一部分のブロック図を示す。 図 (b) はモータタイマによる歩進信号発生の原理を示したもので あり、この歩進信号によって、あらかじめ設定されたプログラムに 従い制御命令が出されるようになっている。

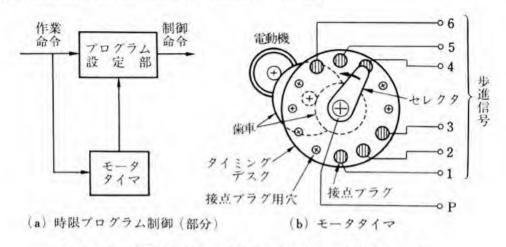


図 8-17 時限プログラム制御(部分)とモータタイマの原理

モータタイマは、一定の速度で回転する小形電動機に歯車を組み合わせ、セレクタを低速度で回転させる一種の回転スイッチである。たとえば、セレクタが1回転する時間を交通信号の1サイクルに合 5 わせれば、交差道路の"ゴー"と"ストップ"の時間配分は、タイミングデスク上に配置した接点プラグの位置によって決まる。

このとき、セレクタと接点プラグのオン動作は、第5章および第7章で学んだトリガバルスと同様のはたらきであり、これを起動信号として路上にある信号灯の色が変わる。信号灯は、セレクタが次の接点プラグと接触するまで、自己保持回路のはたらきによって同じ色の信号灯を点灯し続ける。

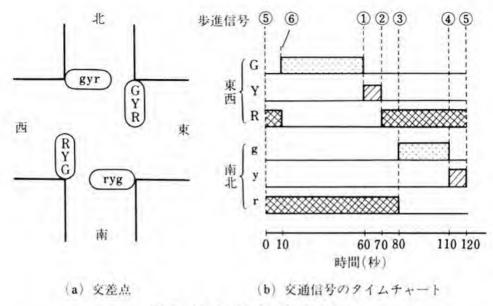


図 8-18 交通信号の制御

クの接点プラグの位置を変えれば、信号灯の点滅時間の配分を変え

½ 次に歩進信号1が入力されると、励磁コイル ② が励磁されて接点 Y₁, Ȳ₂, Y₃ が動作する。接点 Y₁ は ② の自己保持回路を形成し、 Ȳ₂ は緑色灯の回路を解除する。Y₃ は黄色灯を点灯させる。

以下同様にして、歩進信号2が入力されると、励磁コイル $\mathbb R$ が励磁され、接点 R_1 、 $\overline{R_2}$ 、 R_3 が動作する。各接点のはたらきは上記の説明と同じである。

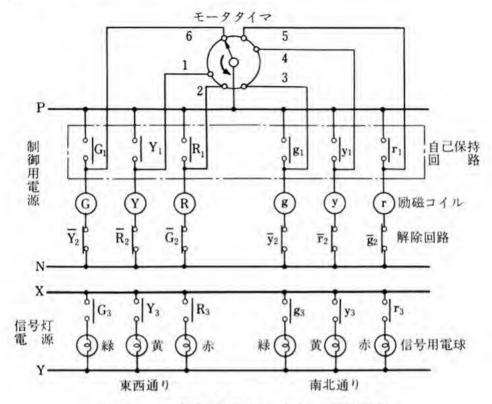


図 8-19 交通信号機のシーケンス制御回路例

問7. シーケンス制御を命令処理の方法によって大別し、それらの動作の特徴を説明せよ。また、どのような制御に応用されているか考えよ。
問8. タイムチャートおよび歩進信号のはたらきについて説明せよ。

3. フィードバック制御

各家庭で使われているクーラや電気冷蔵庫、またビルディングの 暖冷房設備などは、フィードバック制御によって自動的に制御され ている。これは、制御量(たとえば室温)をつねに設定された目標値 に近づけるように自動的に制御するものである。また、各家庭や工 場に配電されている電力も、フィードバック制御によって電圧と周 波数を目標値付近に維持しながら発電し、送電されている。

フィードバック制御は、家庭・各種工場・発変電所など多くの場所に応用されている。ここでは、フィードバック制御の基本について学ぶ。

1. フィードバック制御系の構成と動作

図8-20のボイラにおいて、各放熱器からボイラへの復路の水温 は、各室の窓の開閉状態などによって変化するから、当然ボイラ内 の水温も影響をうける。したがって、燃料の量を調節しなければ、

ボイラ内の水温(制御量)を一定値(目標値)に維持することはできない。

図8-20では、人間が①水温測定、②目標値との比較、③制御器の操作(燃料バルブの調節)を行い、水温を一定値に維持しようとしている。このような作業は、機械に行わせたい。

そこで、目標値の設定を等価的に電気的な量として設定しておけば、水温測定を熱電対または温度係数の大きい抵抗を使って電気的な量として検出し、処理することができる。つまり、比較部には電位差計またはブリッジを使い、その出力を増幅して電磁弁などを制

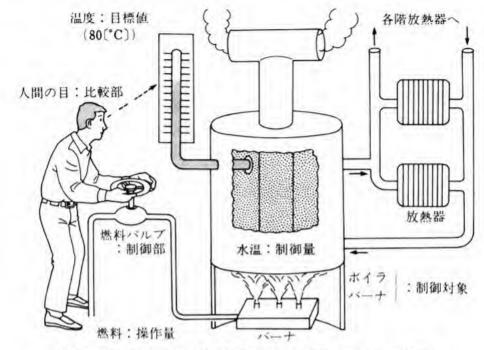


図 8-20 ビルディング暖房の人手によるフィードバック制御

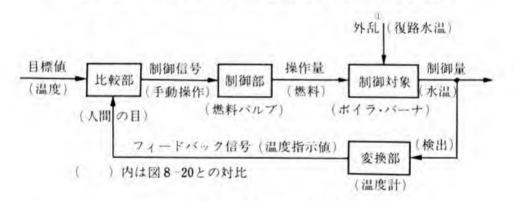


図 8-21 フィードバック制御系の構成

御すればよいはずである。この系の構成は図8-21のようになる。

この方式は、制御量(水温)の測定値が比較部(人間の目)の入力 としてもどされ(フィードバック)、系が閉ループになっていること が特徴である。

5

問 9. フィードバック制御系の構成と特徴について述べよ。

① 171ページ参照。

2. フィードバック制御の目標値と制御動作

- (1) 目標値と制御動作
- (a) 定値制御と追値制御 ボイラや図8-22(a)のクーラを運転する場合の温度設定のように、目標値が時間の経過に関係なく一 定の場合の制御を定値制御といい、図(b)の人工衛星の打ち上げ時のロケットの方向や、ならい旋盤のバイト切り込み深さのように、時間の経過とともに目標値が変化する場合の制御を追値制御という。

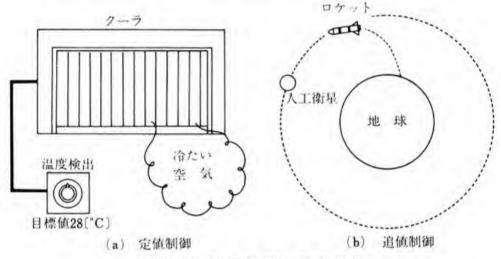


図 8-22 定値制御と追値制御

(**b**) 制御偏差 制御量の物理的状態(温度・圧力など)を検出してつくられたフィードバック量と目標値との差を制御偏差という。 ¹⁰ なお、目標値と制御量の差を偏差という。

フィードバック制御系が定常状態で動作中は、一般に目標値と制御量の間にわずかな偏差が残る。このような偏差を 定常偏差 または 残留偏差 という。

- (c) 制御動作 定値制御・追値制御とも制御量を目標値に近 づける動作には,
 - ① 比例動作 (P動作) ② 積分動作 (I動作)
 - ③ 微分動作 (D動作)

がある。

制御偏差の量に比例した制御信号をつくり、制御量を目標値に近づけるように動作させるのが比例動作 (P動作)である。

しかし、比例動作では、制御偏差が小さい場合は制御信号も小さく、そのために制御用機器が動作できない領域がある。これを図8-23(a)に示すように不感帯といい、この領域では制御が行われないので定常偏差が大きくなる。

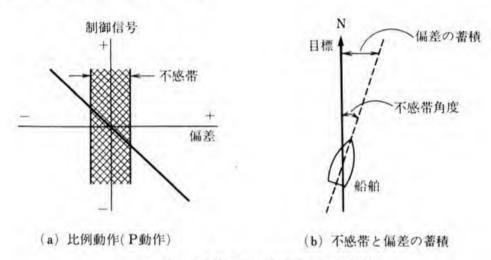


図 8-23 比例動作と制御用機器の不感帯

定常偏差も長時間蓄積されると大きな誤差となる。たとえば、図 (b) の船舶は自動航海装置を使って N 方向に進みたいが、機器の不感帯領域内で方向偏差 (定常偏差) をもったまま航海を続けるので、長時間経過すれば、航路から大きくはずれる。

そこで、無線装置を使い航路からの偏差も検出して進路を制御すれば、方向偏差を補正することができる。このような制御を積分動作 (I 動作) という。 進路方向の偏差が蓄積されたものが航路からの偏差であり、これを検出して制御するので積分動作とよばれている。

比例動作や積分動作では、制御偏差の大きさに応じた制御信号を つくりフィードバック制御するのであるが、このとき、制御偏差が

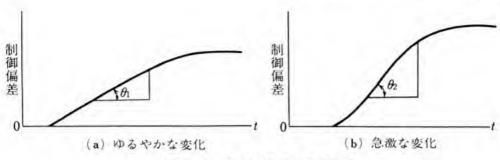


図8-24 微分動作の原理

図8-24(a) のように ゆるやかにあらわれる場合は問題なく制御され、制御量は目標値にもどされる。

しかし、制御偏差が図(b)のように急激な変化としてあらわれたときは、制御量が目標値に近づくまでにかなりの時間的遅れが生じて、誤差の原因になる。そこで、この遅れを少なくするために、制御偏差のあらわれ方が時間的に急激かどうかを検出してフィードバック制御をする。これが微分動作(D動作)である。微分動作は、図8-24の の大きさに応じた制御信号をつくり、フィードバック制御を行うものである。

実際のフィードバック制御では、上記の比例動作 (P動作) を単独で行う場合もあるが、比例動作と積分動作 (I動作) を組み合わせた PI動作としたり、さらに微分動作 (D動作) も組み合わせて PID動作として行う場合も多い。

(2) 制御動作と安定性

フィードバック制御系では、制御量が目標値からはずれると、そ の偏差を検出して、制御量を目標値に近づけようとする動作がおこ る。このときゆっくりした動作で制御すれば、装置は安定した動作 をするが、制御量を急速に目標値へ近づけようとする場合は、制御

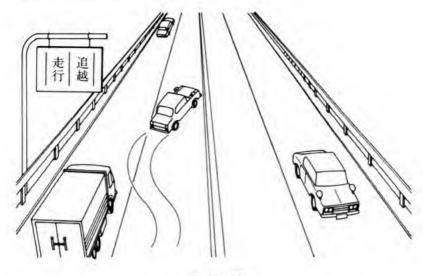


図 8-25

動作が不安定になりやすい。たとえば、図8-25の高速道路でゆっくりとハンドル操作(制御)を行い、車(制御対象)を走行車線(目標値)にもどす場合は安定に走れるが、急なハンドル操作をすると不安定になり、だ行する。ときには大事故にもなりかねない。

自動制御装置でも、制御信号の変化に応じて、安定でしかも速や 5 かに動作することを目的としている。

問 10. 目標値と制御偏差の関係について述べよ。

問 11. フィードバック制御における、制御偏差と比例動作について説明せよ。

10

3. フィードバック制御用機器

フィードバック制御系において制御すべき量は、図8-26に示すように温度・圧力・変位などの電気以外の量である場合が多い。しかし、これらの量は、第7章で学んだように各種センサを用いて変換部において電気信号に変換され、比較部において処理される。たとえば、制御量が温度の場合は、熱電対またはサーミスタによって電気的な量とし、これをフィードバック信号に用いる。

ところが、制御部は図8-26に示すように小さな制御信号によって大きな力を出す場合が多いので、増幅装置とサーボモータが必要になる。

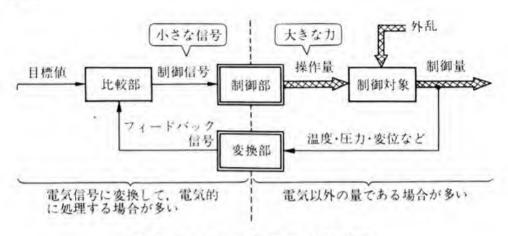


図 8-26 フィードバック制御系

次に、これらの機器の動作原理について学ぶ。

(1) 変 換 部

5

図8-27に示すように、回転速度・温度・変位などは検出器によって電圧または抵抗値に直接変換できる。しかし、圧力や流量などは変位として検出してから、必要があれば電気的な量に変換する場合が多い。

10 図 8-28 は、変位を電気的な量に変換するための差動変圧器とポテ

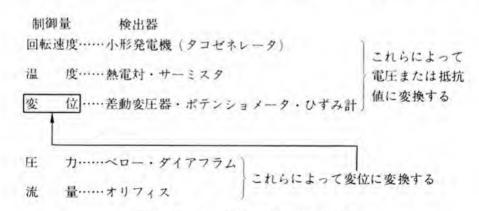


図 8-27 変換部による検出変換方法

ンショメータ(可変抵抗器)である。 ポテンショメータには回転形と 直線形がある。

差動変圧器は、可動鉄心の動きによって一次コイル L_P と二次コイル L_{S1} および L_P と二次コイル L_{S2} の結合度が逆に変化するので、二次コイル間の電圧の差 $v_{s1}-v_{s2}$ を出力として、変位 を検出するものである。

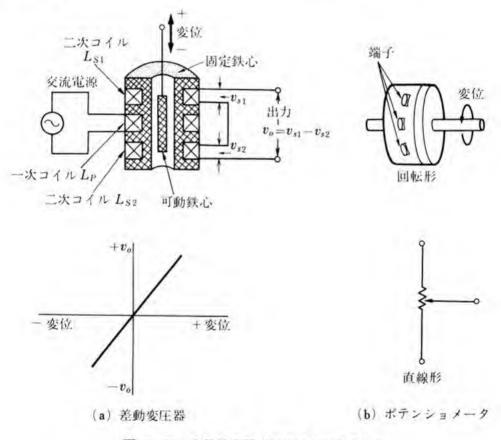
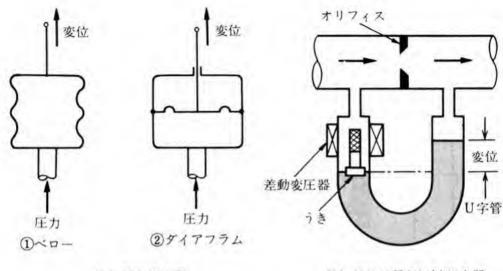


図 8-28 変位検出器(出力は電気的な量)

図8-29は、圧力または流量を変位に変換する検出器である。これに差動変圧器を組み合わせれば、圧力または流量を電圧に変換することができる。図(b)はその例であり、差動変圧器を組み込んだ流量計の原理図である。

図(a)のベローは、アコーデオンのようなひだをつけた円筒状容



(a) 圧力検出器

(b) 絞り流量(流速)検出器

図 8-29 圧力と流量の検出器(出力は変位)

器であり、弾力性に富む薄い金属でできている。ひだがあるため伸縮しやすく、空気圧の検出によく用いられる。

また、ダイアフラムは、同心円状のひだをつけた弾力性に富む薄い金属円板でできたものである。この円板もひだがあるために、垂 直方向に動きやすく、液体や気体の圧力とばねのつり合い状態を変位として検出するのに適している。

以上は検出器の一例であるが、変換部に使われる機器は、電圧・ 温度・速度・変位・光量など多種多様の制御量を検出・変換するの であるから、検出器 (センサ) の種類もひじょうに多い。

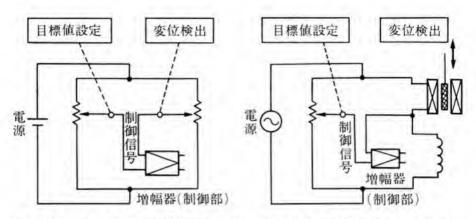
- 10 **間 12**. 差動変圧器とポテンショメータは、それぞれどのような変換を する検出器か。
 - 問 13. 温度・回転速度・変位・光量・圧力などの制御量を、電気的な量(電圧・抵抗など)として変換する検出器を調べよ。

(2) 比 較 部

15 制御量が電気的な量として検出されたときの、比較回路の例を図

164 第8章 自 動 制 御

8-30に示す。 ブリッジ回路によって目標値と検出値の比較をし、 その差を制御信号として制御部へ送る。



- (a) ポテンショメータを使用した回路 (b) 差動変圧器を使用した回路

図 8-30 目標値と検出値 (フィードバック量) の比較回路

制御量が油圧または空気圧の場合は、図8-31のような原理で目 標値と制御量を比較し、制御信号をつくる。この場合、制御信号は 電気的な量に変換することなく、変位のままで制御部の油圧サーボ 5 機構に伝達することが多い。

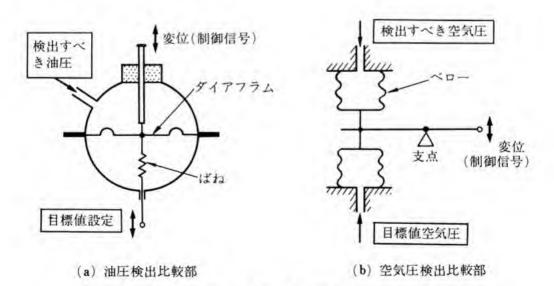


図 8-31 油圧と空気圧の比較部

(3)制 御 部

15

比較部でつくられた制御信号は、電気的信号 または 機械的信号 (変位・油圧・空気圧)であるが、いずれも微小な信号である。しかし、制御部では、操作量として大きな電力または大きな力と大きな変位を出力するのが一般的であるから、電気的または機械的な増幅 装置が必要になる。

(a) 電気式制御部 電気的な制御信号を増幅して、制御対象を操作するための増幅器をサーボ増幅器という。これは電力増幅器の一種である。サーボ増幅器では、制御対象を駆動するための大きな電力を出力するために、トランジスタによる電力増幅回路やSCRによる制御回路が使われている。

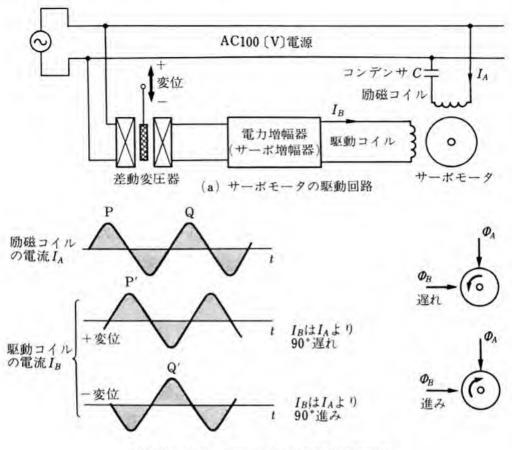
制御対象としてサーボモータが使われることが多い。図8-32(a)は二相式サーボモータの切断写真である。二相式サーボモータは、電気的には図(b)のように2組のコイルをもつ誘導電動機の一種である。



図 8-32 サーボモータ (二 相 式)

図8-33(a)は、サーボモータの駆動回路を示したものであり、検 出のための回路は簡略化して差動変圧器だけとしてある。また、こ の場合のサーボ増幅器は、正弦波を増幅すればよいから、音声信号 増幅用の電力増幅器と同じものでよい。

20 いま、差動変圧器の可動鉄心が+の変位ならば電力増幅器の出力



(b) サーボモータのコイルの電流と回転方向

図 8-33 サーボモータの駆動回路と回転の原理

は電源と同位相であり、 - の変位ならば電源と逆位相になるものと する。

励磁コイルにはコンデンサ C がはいっているから、電源と電力増幅器の出力が同位相のときは I_A が I_B より 90° 進んでいる。すなわち、図 (b) のように、 I_A の波形の P と I_B の波形の P' に示すように I_B が I_A より 90° 遅れ、これによって発生する磁束も $\mathbf{\Phi}_B$ が $\mathbf{\Phi}_A$ より 90° 遅れているので、サーボモータの回転子は図のように左に回転する。

また、電源と電力増幅器の出力が逆位相のときは、 I_A と I_B は 波形のQと Q'に示すような関係になり、図のように回転子は右に回

転する。

電力増幅器の出力すなわち I_B の大きさの変化に L_B って回転速度も変化するから、サーボモータは比較部の信号に応じて、回転方向と回転速度を自由に変えることができる。

- 5 **問 14**. サーボモータの 2 組の コイル のはたらきと回転原理について説明せよ。
- (b) 電気式サーボ機構の例 図8-34 は、電気式サーボ機構の動作原理であり、入力電圧 v, (目標値) の変化に指針の変位 (制御量) が追値動作をするようになっている。指針の変位は、ポテンショメ タの R によって電圧 v, に変換される。目標値 v, とフィードバック電圧 v, の間に電位差 (制御偏差) があれば、この制御偏差を増幅してサーボモータを駆動する。制御偏差が 0 になるまで動作は続く。

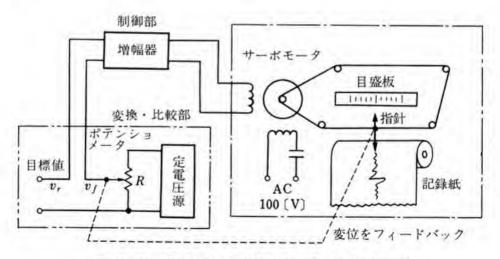
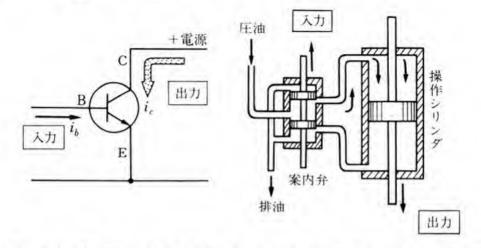


図 8-34 電気式サーボ機構の例(自動平衡記録計)

(c) 機械式制御部 機械的な制御装置には、図8-35のよう な油圧サーボモータがある。案内弁には小さな力と小さな変位を与 えるだけで、高い圧力の圧油の作用によってピストンから大きな出 力が得られる。したがって、この装置には増幅作用があるといえる



注. 圧油は高い圧力を加えられた油で、トランジスタ回路のコレクタ電源に相当する。 図 8-35 油圧サーボモータの動作(1)

(図において、トランジスタと対比して考えてみるとよい)。 なお、 ブルドーザなどの土木機械は、このような油圧サーボモータによって、 排土板などの重量のある部分を動かしている。

増幅素子としてのトランジスタは、ベース電流i。に比例したコレクタ電流i。を流すが、図8-35における油圧サーボモータは、案内弁にわずかな変位を与えると、時間の経過に従って操作シリンダ内に送られる圧油の量は増加し続けるので、ピストンは極限まで移動してしまう。

そこで、トランジスタの増幅動作と同じように、この油圧サーボモータが入力変位の増減に比例した出力変位を得るために、図8-36(a)のようなフィードバック用てこで操作シリンダと案内弁を連結した場合を考えてみよう。

てこの入力端に変位 x_i を与えると、案内弁が動作して操作シリンダに圧油が送られる。その結果、操作ピストンが移動をはじめ、フィードバック用てこを通して案内弁を動かす。 てこの P_c 点がもとの位置にもどったとき、図 (b) のように、案内弁がとじ、圧油の

移動が止まり操作ピストンも停止する。 すなわち, 入力変位 x_i に 比例した出力変位 x_i が得られる。

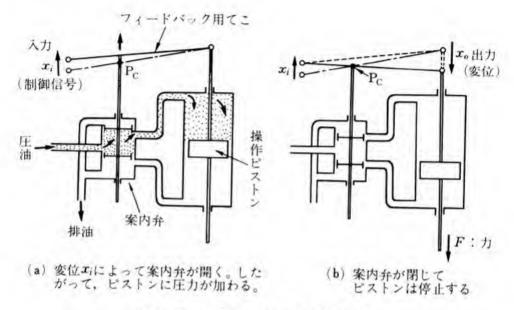


図 8-36 油圧サーボモータの動作(2)

- (d) フィードバック制御装置の例 図8-37は油圧式サーボ機構を使用したフィードバック制御装置である。
- * 水車は、案内羽根の角度を油圧によって変化させ、流入水量を調整することによって出力を増減できるようになっている。

いまかりに、発電機の負荷が増加して水車の回転速度が低下する と、速度検出発電機の周波数が低下する。したがって、速度の変動 が検出できる。この検出した信号を電子回路で処理し、図の左側の 油圧案内弁を操作する。その結果、次の操作用サーボがはたらき案 内羽根を開くので、流入水量が増加して水車は出力を増し、速度の 低下を修正する。

問 15. 油圧サーボモータ(フィードバック用 てこのない場合)の動作 を、電力用トランジスタの動作と比べて説明せよ。また、動作の異な る点について述べよ。

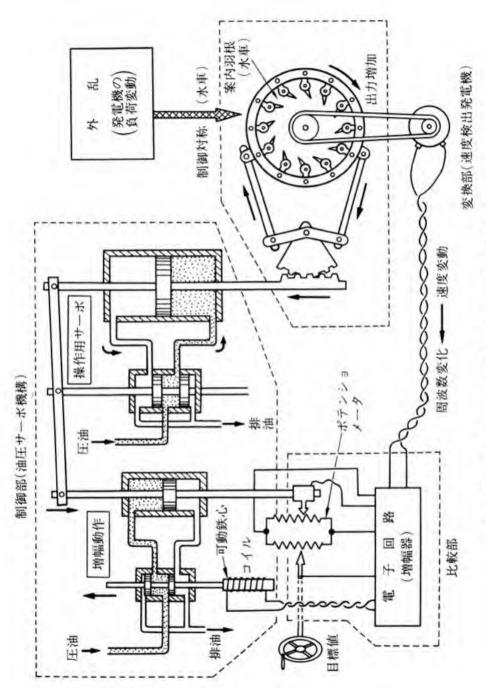


図 8-37 油圧式サーボ機構によるフィードバック制御装置

問 16. 制御系の各要素は、入力の制御信号に対して出力動作の時間的 遅れが必ずある。図 8-34 または図 8-37 の中では、どの要素(機器) が最も遅れが大きいと思うか。また、その理由について考えよ。

4. フィードバック制御系の応答と安定性

5 (1) 応 答

シーケンス制御で扱った信号は、オン・オフ変化のディジタル信号であったが、フィードバック制御で扱う信号は、1日の気温の変化のように連続的に変化する場合が多い。また、シーケンス制御系では、動作が将棋倒しのように一方的に伝達されていったが、フィードバック制御系では、図8-38のように信号の経路が閉ループになっている。そこで、ひとたび目標値の変更や制御量の変動があると、信号は閉ループ内を循環してどのような値に落ち着くのか見当がつかない。

この制御系において、目標値の変更や**外乱**によって発生した信号

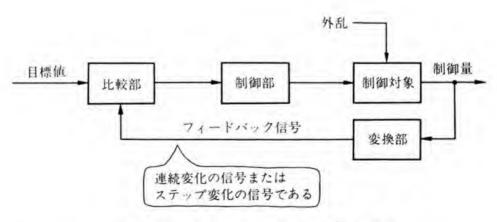


図8-38 フィードバック制御系の信号

① 制御量を変動させる外部からの要因をいう。 たとえば、 高速道路を走行中の 車に吹き付ける強い横風は、車の進行方向を乱す外乱の例である。

が閉ループ内を循環し、制御量の変化が時間的にどのような経過を たどり、また、どのような値に落ち着くのかを示すのが**応答**である。

制御系に加えられる信号や外乱としては,図8-39(a)の気温の変化のような連続変化をするものと,図(b)の電力使用状態のように急激に変化するものに大きく分けられる。信号が図(a)のようなものを連続信号,図(b)のようなものをステップ信号という。

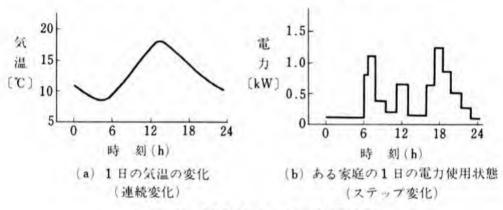


図 8-39 連続変化とステップ変化の例

入力信号が正弦波の場合に、系または各要素が入力信号の周波数に対してどのような応答を示すかをあらわすものを 周波数応答 という。また、入力信号が急激に(オン・オフ動作のように)変化した場合の応答をあらわすものを 過渡応答 という。各応答は、あとで学ぶボード線図や過渡応答のグラフまたは伝達関数とよばれる数式であらわされる。

(2) 安 定 性

フィードバック制御系または各要素個々の応答を考えるとき,入 力信号の変化や外乱に対して,各要素がすばやく応答してくれるほ 15 うが自動制御において望ましい結果を得るはずである。ところが,

① 制御系の入力信号が連続変化である場合の応答は、正弦波信号を入力して調べる。

すでに学んだサーボモータは、機械的動作であるから慣性も大きく、 トランジスタ増幅器と比べた場合、すばやい応答は望めない(図8 -40)

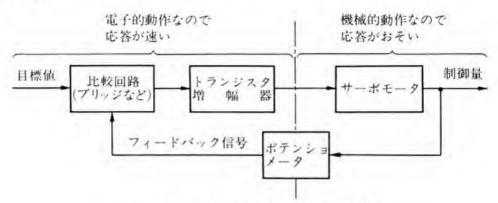


図 8-34の自動平衡記録計の制御系

図 8-40 制御装置各要素の応答速度(追値性能)

しかし、増幅器の増幅度を大きくすれば、 小さな制御偏差 (入力 5 信号)でも大きな出力が得られるので、サーボモータの回転速度は 速くなり、応答性能は改善されるはずである。ところが、回転速度 を大きく取り過ぎると、慣性によって目標値を行き過ぎてしまい, 動作がひじょうに不安定になる。最悪の場合は、発振現象をおこし、 ひじょうな危険を伴う場合もある。

そこで、制御系の応答を測定し、安定性の良否を判定する必要が ある。

問 17. フィードバック制御系では、 なぜ安定性が問題になるのか説明 せよ。

(3) 周波数応答とボード線図

15 フィードバック制御系の応答を知る1つの方法に、正弦波振動を 入力し, 出力の変化 (周波数応答) を調べる方法がある。図 8-41 (a) のように、フィードバック回路を切り離し、目標値のかわりに正弦 波振動(比較部が電気回路ならば交流電圧)を入力し、 周波数を変化

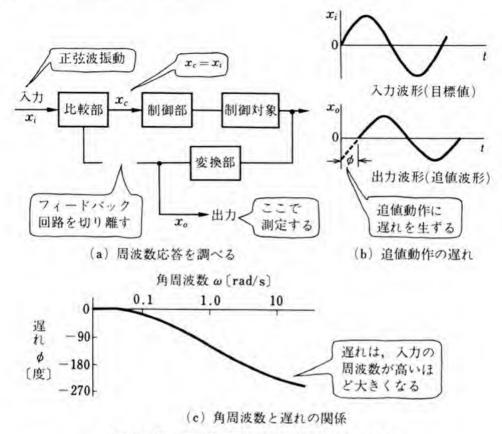


図 8-41 正弦波振動に対する追値動作の遅れ

しながら出力の追値状態を測定する。これは、電子回路における増 幅器の周波数特性の測定と同じである。

ただし、フィードバック制御系で重要なものは、図(b)のように追値動作の遅れつまり入力と出力の位相差である。図(c)はサーボモータを用いた制御系の追値動作の遅れを測定した例である。制御系にサーボモータがあると、慣性のため毎秒 1.6 回 ($\omega=10$ [rad/s])くらいの振動でも、目標値への追値動作が大きく遅れることを図は示している。さらに、装置が大形化すればするほど遅れが大きくなり、低い周波数の入力でも出力との間に大きな位相差を生ずるようになる。

なお, 周波数応答の測定にあたっては, 位相差の測定と同時に.

10

入力と出力の振幅比(増幅度と同じ)も測定する。表現方法も増幅回路の場合と同様に、入力 x_i と出力 x_s の振幅比を対数であらわし、これを制御系のループ利得といい、G[dB] であらわす。すなわち

$$G = 20 \log_{10} \left| \frac{x_o}{x_i} \right| \tag{8-1}$$

5 となる。

入力信号(目標値)の角周波数の変化に対する制御系のn-プ利得 G と入出力の位相差 ϕ (追値動作の遅れ)を、図8-42のように、並べて描いたものを π -下線図という。ボード線図は、n-プ利得と位相差を重ねて描くこともある。これらは、フィードバック制御系が安定した動作をするかどうかを判定するための重要な手がかりとなる。

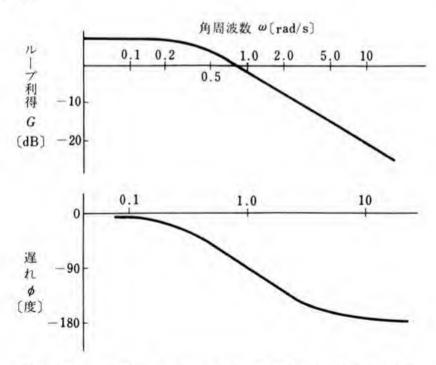


図 8-42 ボード線図 (フィードバック制御系の周波数特性) の例

問 18. 周波数応答のグラフは、制御系または要素の何を測定して得られるか。

5. 安定性の判別

(1) ボード線図による安定性の判別

フィードバック制御系は、図 8 – 43 に示すように、目標値 x_i とフィードバック信号 x_f から制御偏差 x_e ($=x_i-x_f$) を得ている。図 8 – 43 は、第 2 章で学んだ負帰還回路の一種と考えられる。

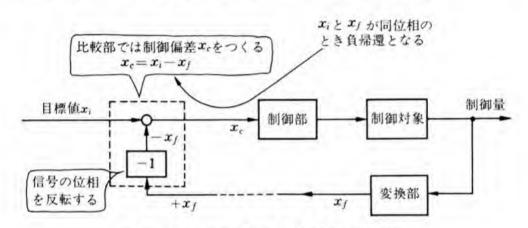
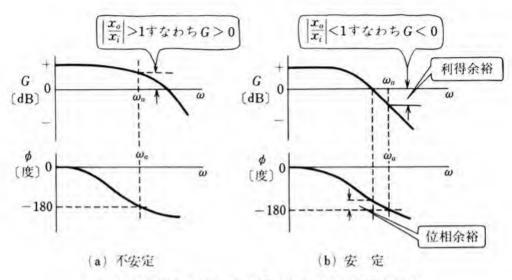


図 8-43 フィードバック制御系は負帰還回路

もし制御系の追値動作に遅れが生じ、目標値 x_i よりフィードバック信号 x_f の位相が 180° 遅れた場合は、正帰還になってしまう。このとき、制御系のループ利得が 0 [dB](1倍)以上、つまり $G \ge 0$ [dB]ならば、フィードバック回路を結合して制御系のループを閉じたときに、この制御系は、すでに第 3 章で学んだように発振し、安定な動作をしない。

また、Gが0[dB] 以下であっても、0[dB] に接近した値のときは、制御量が減衰振動をし、一定値に落ち着くまでに長い時間を要して実用にはならない。すなわち、制御系が安定な動作をするためには、図8-44に示すように、ある程度の余裕(利得余裕・位相余裕) 15 が必要である。

問 19. 制御系のボード線図が、 それぞれ図 8-45 のような制御装置が ある。安定性を判別せよ。



waは、追値動作の遅れが180°のときの角周波数を示す。

図 8-44 ボード線図によって系の安定と不安定を判別

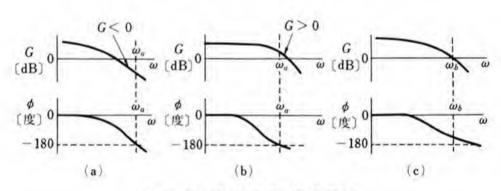


図 8-45 制御系のボード線図の例

(2) 過渡応答と安定性の良否

フィードバック制御系において、目標値を変更したり、外乱が加えられたりするときは、信号や制御量がある一定値に急変する場合が多い。この急変する信号はステップ信号であらわされる。ステップ信号を入力したときの、制御系や各要素の応答を示すものが過渡 応答である。

フィードバック制御系の過渡応答は、図8-46(a)のようにループを閉じたまま、ステップ信号を目標値として入力し、制御量の変

化を観察したものである。これは、ボード線図を得るための周波数 応答が、開ループで測定されたことと異なる点である。

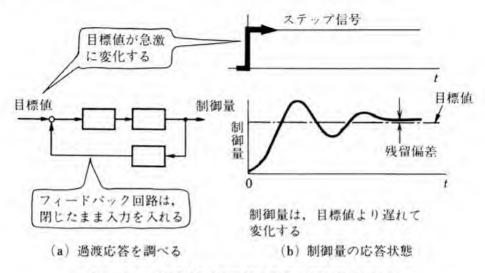


図 8-46 過渡応答(目標値の変化と制御量の変化)

ステップ信号による制御系の応答は、制御量が目標値の急変に追いつくことができず、図(b)のように変化をしながら、ある時間を経過した後に目標値に落ち着く。このとき、目標値と制御量の間に 5 定常偏差が残る場合がある。定常偏差は、ループ利得を大きくすることによって少なくできる。

図8-47は、過渡応答のいろいろな形のうちの代表的な例を示したものである。図(a)は、目標値に達するまでの時間は長いが安定に動作する場合、図(c)は発振状態で不安定な場合である。図(b)は 10 図(a)と図(c)の中間状態であり、図(a)の場合より応答は速いが振動を含む場合である。前に学んだボード線図において、 $\phi=-180^\circ$ のときループ利得 G が負であっても 0 に接近すると、図(b)の減衰振動が長く続き、実用にならない。

制御系に必要な速やかな追値動作と安定性をもたせるには、図 15 (b) のようにわずかな 行過ぎ量 (オーバーシュート) があらわれるよう

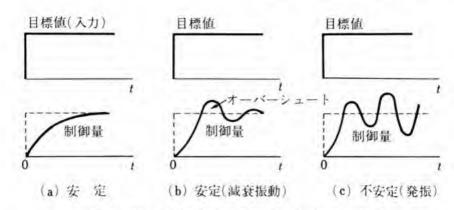


図 8-47 過渡応答のいろいろな形 (代表的な例)

に、制御系の利得余裕または位相余裕を調整する必要がある。

問 20. フィードバック制御系として望ましい動作を、過渡応答の図から説明せよ。

6. フィードバック制御の数量的取り扱い

(1) 電気系要素と機械系要素の類似性

フィードバック制御の装置は、すでに学んだように、電気系要素 (増幅器や検出器など)と機械系要素 (油圧サーボモータなど)が混じっ ていることが多い。したがって、これらの要素の動作を解析するに は、電気系と機械系に分けて計算しなければならない。しかし、機 10 械系の要素を、それと等価な電気系の要素で置き換えることができ れば、ひじょうに便利である。

電気系と機械系の物理現象は似ており、それをあらわす式も表8-1のように同じ形で表現できる。

質量mの物体に加える力Fによって、物体の速度uが変化する 様子は、コイルLに加える電圧Vによって電流Iが変化する現象 に似ており、このとき物体のもつ運動エネルギーと、コイルがもつ 電磁エネルギーも同じ形の式であらわされる。

また, ばねに力を加えたときの伸縮の状態と, コンデンサに電圧を

表 8-1 電気系と機械系の類似性の例

系の違い 物理的な意味	電気系要素	機械系要素
質量 m の物体は, 電気系では, コイ ル L に相当する。	電流 I 電流 I 電流 I 電 電流 I 電 電流 I 電 電磁エネルギー $W = \frac{1}{2}LI^2$	か 速度 u
ばね定数 K のば ねは、電気系では、 コンデンサ C に 相当する。	電形 $V = \frac{1}{C}Q$ 静電エネルギー $W = \frac{1}{2C}Q^2$	F 000000 カ $F=Kx$ 位置エネルギー $E=\frac{1}{2}Kx^2$

加えたときのコンデンサの電荷の状態,およびこのときばねや,コンデンサにたくわえられるエネルギーをあらわす式も同じ形となる。

これらは、電気系と機械系の似た面の一例であるが、このほかに も両者は同じ形の式であらわされる現象が多い。このように、機械 系の要素は、電気系の要素に置き換えられるため、制御系は、いま まで学んだ電気回路の考え方で、その特性を調べることができる。

問 21. 機械系の慣性および弾性に相当する電気系の現象を述べよ。

(2) 伝達関数

(a) 過渡応答と周波数応答 電気系と機械系の類似性を利用して、制御系の特性を調べてみよう。

サーボモータに急に一定の交流電圧v を加えた場合,回転子の慣性モーメントによって,回転速度が一定値に上昇するまでには時間がかかる。これは図8-48(a)のように,インダクタンスL を含む回路の入力に,直流電圧を急に加えたときの出力電圧 v_2 (または電流i)の変化をあらわす過渡現象と同じであり,回転速度や出力電圧は図(b)のようになる。

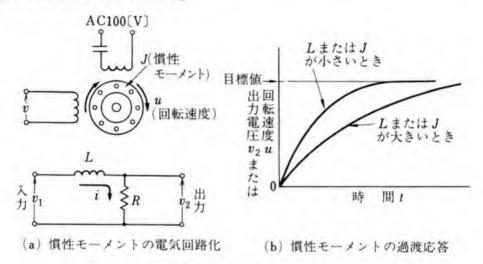


図 8-48 慣性モーメントはインダクタンスと等価

図8-48(a)の回路は「電気基礎」で学んだRL回路の過渡現象から

$$v_{1} = L \frac{di}{dt} + R_{i}^{\oplus}$$

$$v_{2} = R_{i}$$

$$(8-2)$$

であらわされる。入力電圧 v_1 が直流 (V_1) であるとすると, v_2 は

10

$$v_2 = V_1 (1 - \varepsilon^{-\frac{1}{T}t}) \tag{8-3}$$

となる。ただし、 $T=\frac{L}{R}$ (時定数) である。このように過渡応答は、式(8-2)のような微分方程式を解くことによって、求めることができる。

① 式 (8-2) の上の式において、電流 i は時間 t の関数であり、 $\frac{di}{dt}$ は i を t について微分する微分記号である。このような式を微分方程式という。

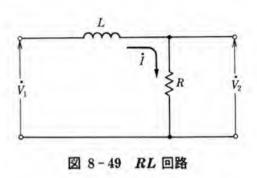
一方, 周波数応答は, 入力に正弦波を加えた場合の応答であるから, 「電気基礎」で学んだ記号法を用いて求められる。

記号法によって、図8-48

(a) の RL 回路の入力電圧と 出力電圧の比を求めると,図 8-49 から

$$\dot{V}_1 = (R + j\omega L)\dot{I}$$

$$\dot{V}_2 = R\dot{I}$$



となり.

$$\frac{\dot{V}_{2}}{\dot{V}_{1}} = \frac{R\dot{I}}{(R+j\omega L)\dot{I}} = \frac{1}{1+j\omega \frac{L}{R}} = \frac{1}{1+j\omega T}$$
 (8-4)

となる。式(8-4)は,図8-49の RL 回路の周波数特性をあらわす式である。制御系の周波数応答は,式(8-4)によって調べることができる。

制御系の特性は、過渡応答をあらわす式(8-3)と、周波数応答をあらわす式(8-4)によって調べることができるが、これらの式は、それぞれ異なった方法によって求められた。しかし、過渡応答の変化の様子と周波数応答の両方を求めることのできる式があれば便利である。

記号法では、正弦波交流だけを考えたが、ここでは正弦波と限らずもう少し範囲を広げて

$$\begin{vmatrix}
v_1 = \dot{V}_1 \varepsilon^{st} \\
v_2 = \dot{V}_2 \varepsilon^{st} \\
i = \dot{I} \varepsilon^{st}
\end{vmatrix}$$
(8-5)

25

としてみよう。 ただし、s は 複素数 で $s=\gamma+j\omega$ とあらわされ、 γ 、 ω は実数である。このとき、明らかに

$$\frac{di}{dt} = \frac{d}{dt}(\dot{I}\varepsilon^{st}) = s\dot{I}\varepsilon^{st} = si$$

であるから、 $\frac{d}{dt}$ = s が得られる。 これは、 微分演算が複素数を乗ずることに等しいことを意味している。

式(8-5)の ε** は、次のように変形できる。

$$\varepsilon^{it} = \varepsilon^{(\tau + j\omega)t} = \varepsilon^{\tau t} \varepsilon^{j\omega t} = \varepsilon^{\tau t} (\cos \omega t + j \sin \omega t)$$
 (8-6)

したがって、 ε^{**} の虚部 $\varepsilon^{7*}\sin\omega t$ のグラフは、 γ の値によって図 8-50 のように 3 通りの形をもつ。

正弦波交流は、 $\gamma=0$ の場合である。

10 式(8-5)を式(8-2)に代入する と、

$$\begin{vmatrix} \dot{V}_{1} \varepsilon^{it} = sL\dot{I}\varepsilon^{it} + R\dot{I}\varepsilon^{it} \\ \dot{V}_{2} \varepsilon^{it} = R\dot{I}\varepsilon^{it} \end{vmatrix}$$
 (8 - 7)

となる。入力電圧と出力電圧の比

15 を求めると、

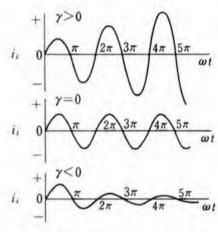


図 8-50 ersin wt のグラフ

$$\frac{\dot{V}_{2}\varepsilon^{st}}{\dot{V}_{1}\varepsilon^{st}} = \frac{R\dot{I}\varepsilon^{st}}{(sL+R)\dot{I}\varepsilon^{st}} = \frac{R}{sL+R} = \frac{1}{1+sT}$$
 (8-8)

が得られる。式(8-4)の周波数応答は、式(8-8)で $s=j\omega$ とおくことによって求められるが、これは、 $\gamma=0$ の場合であるから 当然である。

∞ 一方, 式(8-3)の過渡応答をあらわす式で, 時間とともに変化す

① 逆に $\frac{d}{dt}$ = s がなりたつには、 $i=f_{\epsilon}^{st}$ でなければならないことも証明できる。

② $\varepsilon^{j\omega t} = \cos \omega t + j \sin \omega t$ をオイラ (Euler) の公式という。

③ 式 (8-2) は実数値の式であるが、これの変数に複素変数を代入しても不合理を生じないと仮定する。

る項 $V_1 \varepsilon^{-\frac{1}{T'}}$ の時定数 T と、式(8-8)の T は同じ値 $\frac{L}{R}$ をもつ。 いま、時間とともに変化する項を $V_1 \varepsilon^{s_0t}$ とおいてみよう。ただし、 $s_0 = -\frac{1}{T}$ である。ここで、式(8-8)の最右辺の s を変数 x に置き換えて、分母を0 とおけば、方程式

$$1 + xT = 0$$
 (8-9)

が得られる。これをxについて解けば $x=-\frac{1}{T}$ となり、解は s_0 に等しい。すなわち、過渡応答の時間的変化を支配する定数 s_0 が、式(8-8)の解になっている。

以上のように、式(8-8)は、図8-48(a)の過渡応答と周波数応答 の両方をあらわしていると考えることができる。

(**b**) 伝達関数 制御系への入力を $\dot{X}_i \varepsilon^{ii}$, 出力を $\dot{X}_o \varepsilon^{ii}$ とするとき、

$$\frac{\dot{X}_{o}\varepsilon^{st}}{\dot{X}_{i}\varepsilon^{st}} = \dot{H}(s) \tag{8-10}$$

を制御系の伝達関数という。一般に $\dot{H}(s)$ はs の関数となる。式(8-8)は図8-48(a)の回路の伝達関数である。式(8-8)の分母はs の1次式であるため、これを一次遅れの伝達関数という。

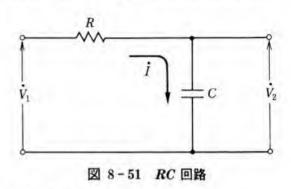
制御系の周波数応答をあらわす伝達関数は、 $\dot{H}(s)$ の s を $j\omega$ と おくことによって求められる。この場合 $\dot{H}(j\omega)$ を周波数伝達関数という。

自動制御系は、一般に多数の要素が接続されているため、伝達関数の分母は、sの2次式または3次式になる場合もある。このような場合を、二次遅れまたは三次遅れの伝達関数という。

二次遅れや三次遅れの場合、伝達関数の分母からつくられる式 (8 - 9) のような方程式の解は、複素数になる場合があり、このとき過渡応答は、図 8-47 (b)、(c) のように振動を含んだ追値動作をする。

伝達関数は、式(8-2)のような微分方程式の微分記号 $\frac{d}{dt}$ を複素数sに置き変えて、入力と出力の電圧または電流の比を求めること

によって得られるが、記号 法によって入力と出力の周 波数特性をあらわす式(8-4)のような式を求め、jwを sに置き変えることによっ ても得られる。



間 22. 図8-51の回路の伝達関数を求めよ。

(c) ボード線図 図8-49の周波数伝達関数の絶対値 $|\dot{H}(j\omega)|$ と、入力電圧と出力電圧の位相差 ϕ を求めると、

$$|\dot{H}(j\omega)| = \frac{1}{\sqrt{1 + (\omega T)^2}}$$

$$\tan \phi = -\omega T$$
(8-11)

となる。

式 (8-11)をωに対して、図 8-42 のように描いたものが、要素 (RL 回路)のボード線図である。

ボード線図は、このようにして伝達関数から求めることができるが、実際の回路を測定して描くこともできる。図8-52は、RL回路の周波数特性を測定する回路である。図において、入力正弦波交流の電圧 v_1 の振幅を一定に保ち、周波数を変化させた場合の出力電圧 v_2 の大きさの変化と、入力電圧と出力電圧の位相差 ϕ を測定すればボード線図を描くことができる。

図 8-52 の回路では、周波数を高くするほど、L の誘導リアクタンスが大きくなるので出力電圧 v_2 が減少し、位相の遅れが大きくなるはずである。もし、これが油圧サーボモータなどの機械系なら

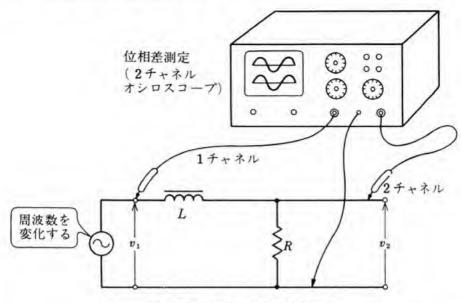
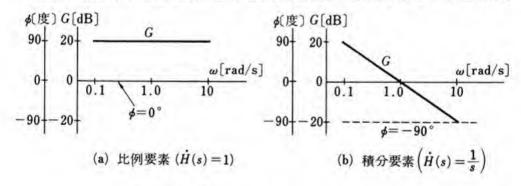
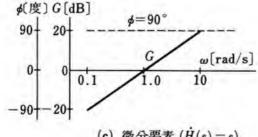


図 8-52 周波数特性の測定

ば、慣性のために速い振動の入力に追随できず、振動数が高くなる ほど動作が大きく遅れるとともに振動も小さくなる。

追値動作が遅れる遅れ要素のボード線図は、一般に図8-42のよ うな形になるが、比例動作をする比例要素、積分動作をする積分要





(c) 微分要素 (H(s)=s)

図 8-53 各要素のボード線図

素, 微分動作をする微分要素のボード線図は、それぞれ図8-53のようになる。

<例題 2>

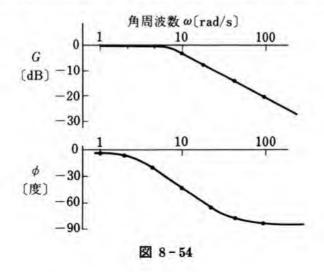
図 8 – 49 の RL 回路において、R=70 [Ω]、L=7 [H] として、この要素のボード線図を描け。

图 ① 計算の目安として角周波数 ω は, $\frac{1}{10\,T}\sim\frac{10}{T}$ の範囲を適当に選ぶ。ただし,この場合は $T=\frac{L}{R}=\frac{7}{70}=0.1$ である。

② 式 (8-4) と式 (8-11) を計算したもの、および G[dB] を計算したものを表 8-2 に示す。

表 8-2 $|\dot{H}(j\omega)|$, $\tan \phi = -\omega T$, G[dB] の値

角周波数	0	$\frac{1}{10 T}$	$\frac{1}{5T}$	$\frac{1}{2T}$	$\frac{1}{T}$	$\frac{10}{5T}$	$\frac{10}{2T}$	$\frac{10}{T}$
ω[rad/s]	0	1	2	5	10	20	50	100
伝達関数 <i>Ĥ</i> (<i>jω</i>)	$\frac{1}{1}$	$\frac{1}{1+j0.1}$	$\frac{1}{1+j0.2}$	$\frac{1}{1+j0.5}$	$\frac{1}{1+j}$	$\frac{1}{1+j2}$	$\frac{1}{1+j5}$	$\frac{1}{1+j10}$
$ \dot{H}(j\omega) $	1	0.995	0.99	0.89	0.71	0.45	0.20	0.10
G(dB)	0	-0.04	-0.09	-1.01	-2.97	-6.94	-14.0	-20.0
φ[度]	0	-5.7	-8.1	-27.1	-45.0	-63.3	-78.7	-84.0



③ 表8-2によって、ボート線図を描くと図8-54になる。 ただし、この場合のGは、 $G[dB]=20\log_{10}|\dot{H}(j\omega)|$ で、要素の利得である。

間 23. 図 8-49 の RL 回路において、 $R=100[\Omega]$ 、L=50[H] として、この要素の周波数伝達関数を求め、ボード線図を描け。

(**d**) **安定性について** 例題2で求めた図8-54のボード線図は、 要素 (*RL* 回路) の位相の遅れが 90° 以内であり、利得も 0 [dB] 以 下であることを示している。

ところが、図8-55のように、要素を2段以上接続し、さらに制御部に増幅器がそう入されると、位相の遅れと利得が大きくなり、 10図8-44(a)のように不安定となる場合もある。

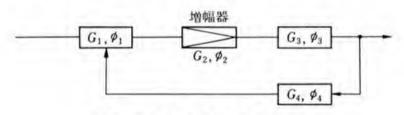


図 8-55 多くの要素をもつ制御系

図 8 – 55 の系全体のループ利得 G は、各要素の利得を G_1 、 G_2 、 G_3 、 G_4 とすると、増幅回路のループ利得を求める場合と同様に

$$G = G_1 + G_2 + G_3 + G_4 \tag{8-12}$$

となり、各要素の位相の遅れを ϕ_1 , ϕ_2 , ϕ_3 , ϕ_4 とすると、系全体の位 15 相の遅れ ϕ は、

$$\phi = \phi_1 + \phi_2 + \phi_3 + \phi_4 \tag{8-13}$$

となる。この結果からボード線図を描き、安定性の良否を判定する。

4. 電子計算機と自動制御

人間が行っているいろいろな作業の処理順序や制御方法などを、 機械に記憶させ、機械が自動的に制御し処理をしてくれるならば、 より正確な制御が行えるようになり、作業が安全で効率よく行える ようになる。

このような自動制御には、電子計算機が利用されている。電子計算機を取り入れた自動制御は、新幹線変電所の集中制御(口絵参照)や大形旅客機の操縦室(口絵参照)、溶接用ロボット(134ページ参照)や自動工作機械(135ページ参照)など、ひじょうに広い分野で活用されている。

電子計算機は、ディジタル電子計算機とアナログ電子計算機とに 大別することができる。ディジタル電子計算機については、「電子 技術II」で詳しく学ぶので、ここでは、アナログ電子計算機の基礎 的なことがらと、自動制御との関連を学ぶ。

15 1. アナログ電子計算機

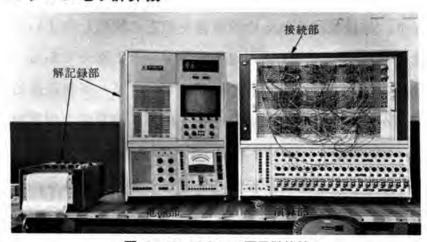


図 8-56 アナログ電子計算機

190 第8章 自動制御

アナログ電子計算機は、電圧・電流の連続的変化によって動作するもので、微分方程式を解いた結果や物理的現象をグラフにして考察したりするのに適しており、その電子回路は、第2章で学んだ演算増幅器を用いた回路が中心となる。

(1) 構 成

アナログ電子計算機は、図8-56,8-57に示すように、電源部・ 演算部・接続部および解記録部から構成されている。

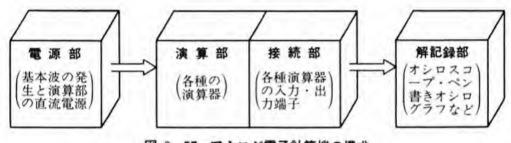


図 8-57 アナログ電子計算機の構成

- (a) 電源部 演算のための基本波(正弦波・方形波など) またはステップ信号を発生し、演算部に送る。また、演算部の直流電源でもある。
- (b) 演算部・接続部 アナログ電子計算機の中心部分であり、 演算部は係数器・符号変換器・加算器・積分器などの演算器からで きており、接続部はそれらの演算器を相互に接続しやすいように、 すべての演算器の入力・出力端子を集中させた部分である。与えら れた問題を解くときは、接続部にプラグつきリード線を差し込んで、15 その問題が解けるような適切な回路を組み、演算部で演算を行う。
- (c) 解記録部 オシロスコープやペン書きオシログラフからできていて、演算結果の記録はグラフとして表示される。

(2) 種 類

アナログ電子計算機には,低速度形と高速度形 (繰り返し形) とが 20

ある。低速度形は、1回の演算時間が数秒から数十秒で、解記録部にはペン書きオシログラフが用いられ、高速度形は、同じ演算を1秒間に数十回程度の一定周期で繰り返し、解記録部にはオシロスコープが用いられる。

5 低速度形と高速度形の長所・短所を表8-3に示す。

	長	所	短	所
低速度形	演算の時間かられるので、実 象と同じ時間で ることができる	が, 解を描かせ		いろ変えたとき ち に 得られな
高速度形	オシロスコー 管を直視しなか えたときの結果 に知ることがて	具の変化を直ち	低速度形に 劣る。	七べて、精度が

表 8-3 低速度形と高速度形の長所・短所

2. アナログ電子計算機の演算器と演算原理

すでに学んだ演算増幅器の動作をもとにして, 演算器の回路の動作原理を学ぶ。

(1) 演算器の回路

10 演算器の中心となる演算増幅器については、第2章で学んでいるが、その特性・動作の基本事項の中からおもなものをあげると、次のようになる。

① 入力インピーダンス Z_i はひじょうに大きく、出力インピーダン Z_i はひった、 Z_i は小さいので、 $Z_i = \infty$, $Z_o = 0$ と仮定すると、図 8-58 の外部回路に流れる電流は

 R_s

図 8-58 演算増幅器の基本回路

$$i_f = i_t$$
 (8-14)

である。

② 入力端子間のイマジナルショートを考慮すると、図 8-58 の v_s と v_o の関係および回路全体の電圧増幅度 A_{v_f} は、

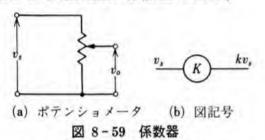
$$v_{s} = R_{S}i_{s}$$

$$v_{o} = -R_{F}i_{s}$$

$$A_{vf} = \frac{v_{o}}{v_{s}} = -\frac{R_{F}}{R_{S}}$$

$$(8-15)$$

(a) 係数器 入力電圧 v_s と出力電圧 v_s の関係が、 $v_s = kv_s$ になるような回路が係数器である。



(b) 符号変換器 図 8-58 に おいて、 $R_F=R_S$ とすると、式(8-16)は、 $v_o=-v_s$ となり、この回路は 符号変換器として動作する。 図 8-16

(c) 加算器 図 8-61 (a) は加 算器の回路であり、入力電流と Rを流れる電流は、式 (8-14) から $i_r=i_n+i_n$ (8-17)

60は、符号変換器の図記号である。

となる。 また、 電圧と電流は、 式

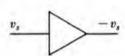
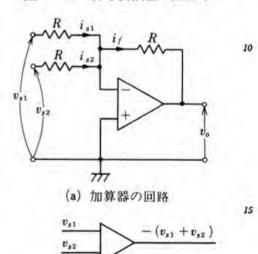


図 8-60 符号変換器の図記号



(b) 図記号

図 8-61 加算器

①,② 「電子技術 IA」第2章では、直流の入力電圧を加えた場合として扱ったが、交流電圧の周波数範囲が、「電子技術 IA」159ページの表2-7に示す条件に従っていれば、交流の入力電圧に対しても直流の場合と同じ動作をする。

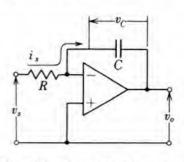
(8-15) と同様の関係から

$$i_{s1} = \frac{v_{s1}}{R}$$
 $i_{s2} = \frac{v_{s2}}{R}$
 $i_{f} = -\frac{v_{o}}{R}$
 $(8-18)$

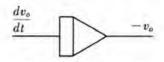
となり、これを式 (8-17) に代入 して整理すると、

$$v_o = -(v_{s1} + v_{s2})$$
 (8 - 19)

となる。これは、入力電圧vsn, vsn が



(a) 演算増幅器を用いた積分回路



(b) 積分器の図記号

図 8-62 積分器

加算されて出力にあらわれるので, 加算器として動作する。 図 (b) は加算器の図記号である。

(**d**) 積分器 図 8-62(a)は,第5章で学んだ CR 回路に演算 増幅器を組み合わせた積分回路である。回路の動作は,式(8-15)と同じ関係で

$$\begin{vmatrix}
v_s = Ri_s \\
v_o = -v_C
\end{vmatrix}$$
(8 - 20)

となり、入力電圧 v_* に比例した電流 i_* によってコンデンサCに電荷qが充電される。qと i_* の関係は i_* = $\frac{dq}{dt}$ であり、コンデンサの 静電容量Cと電荷q およびコンデンサの端子電圧 v_c の関係は、q= Cv_c であるから

$$i_{s} = \frac{dq}{dt} = C \frac{dv_{c}}{dt} \tag{8-21}$$

となる。ここで、式 (8-21) を式 (8-20) に代入し、 v_* と v_o の関係を求めると、

$$v_i = Ri_s = CR \frac{dv_c}{dt} = -CR \frac{dv_o}{dt}$$
 (8-22)

を得る。これは、図(b)に示したように、電圧 v。の微分 $\frac{dv}{dt}$ を入力したときに、これが積分されて出力電圧 v。になることを示している。このような回路は、積分器として動作する。

(e) その他の演算器 演算器には、上で学んだもののほかに 乗算器・除算器などがある。図8-63に乗算器と除算器の図記号を 示す。

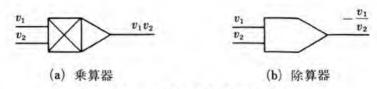
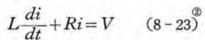


図 8-63 乗算器と除算器の図記号

(2) 演算原理と換算係数

(a) 演算原理 図 8-64 のような RL 回路に直流電圧を加えたときの電圧と電流は, 181 ページの式 (8-2) の上の式で示したように



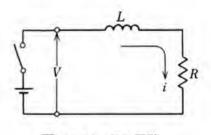


図 8-64 RL 回路

である。この微分方程式をアナログ電子計算機で解いてみよう。 まず、式 (8-24) のように、 $\frac{di}{dt}$ を含む項と含まない項にするた

① 積分器では、 $\int \frac{dv_o}{dt} dt = v_o$ という積分計算が行われる。微分と積分との関係は、演算可能な場合は互いに逆演算である。すなわち

微分回路(21 ページ参照)は、積分回路に比べて、雑音が多く、精度も下がるので、アナログ電子計算機では、微分を演算する場合には、微分が積分の逆演算であることを利用して積分器を使用する。

② 図 8-48では、交流のサーボモータを仮定したので、式 (8-2) の電圧はv であるが、ここでは直流電圧であるからVとなる。

め次のように移項する。

$$-L\frac{di}{dt} = -V + Ri \tag{8-24}$$

なお、 $\frac{di}{dt}$ の項が負になるようにしたのは、次の理由による。

- 1) 解記録部でグラフを描くために、電流iは負にならないようにする。
- 2) $\frac{di}{dt}$ を積分してi を求めるとき、積分器の電気的性質によって符号が変わることを考慮する。

演算器の入力および出力はすべて電圧であるから、図 8-65 に示すように、A 点が $-L\frac{di}{dt}$ に相当する電圧であれば、B 点は $-\frac{di}{dt}$ に相当する電圧になり、C 点は i に相当する電圧になる。以下同様にして、D, E, F, G 点の電圧は、それぞれ図 8-65 に示した値に相当する。

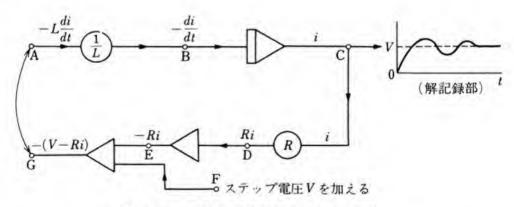


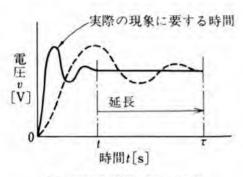
図 8-65 式(8-24)を演算するための回路

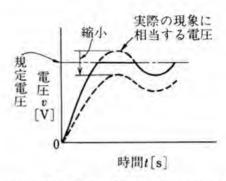
ここで、A 点と G 点を結べば、式(8-24)と同じ関係の電気回路 をつくったことになり、C 点の電圧をオシロスコープやペン書きオ シログラフなどの解記録部に接続して、記録すれば、電流i の解が

① アナログ電子計算機では、電流も電圧として扱う。たとえば、計算機内では、 1[A] が100[V] に相当するというように、あらかじめ定めておく。

グラフとして得られる。

(**b**) 換算係数 アナログ電子計算機で解析する実際の現象は、それぞれの現象によってその所要時間が異なっている。したがって、実際の現象が進行する時間 t[s] を、アナログ電子計算機の演算に最適な時間 $\tau[s]$ に合わせて、短縮または延長しなければならない(図8-66(a) 参照)。そのために掛ける係数が時間換算係数 α_T である。





(a) 現象の時間が短い場合

(b) 現象を置換した電圧が過大な場合

図 8-66 換算係数の考え方

また、アナログ電子計算機で解析する変数 x や数値 k はすべて電圧 v に置換して演算するが、このとき使用する計算機 の 規定電圧を越えないように(図 8-66 (b)、ふつう $-50\sim50$ [V] 程度)置換するために用いる係数を換算係数 α という。

すなわち, 時間換算と電圧換算は, 次式のようにあらわされる。

3. アナログ電子計算機の利用

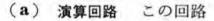
フィードバック制御系を数量的に取り扱う場合に,電気系以外の要素も電気系要素に置き換えて,過渡応答や周波数応答の解析がで

10

きることはすでに学んだ。ここでは、アナログ電子計算機を利用して *RLC* 直列回路の解析をすることや、その他の分野でアナログ電子計算機が利用されている例を学ぶ。

(1) RLC 直列回路の演算

図8-67のような RLC 直列回路の過渡応答を、低速度形アナログ電子計算機で解析してみよう。



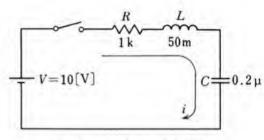


図 8-67 RLC 直列回路

10 の微分方程式は,

$$L\frac{di}{dt} + Ri + \frac{q}{C} = V \tag{8-26}$$

であらわされる。 $i = \frac{dq}{dt}$ であるから、

$$\frac{di}{dt} = \frac{d}{dt} \left(\frac{dq}{dt} \right)$$

右辺はqをtについて2回微分したもので、記号 $\frac{d^2q}{dt^2}$ であらわ 15 す。したがって、式(8-26)は、

$$L\frac{d^2q}{dt^2} + R\frac{dq}{dt} + \frac{1}{C}q = V$$

となる。 $rac{d^2q}{dt^2}$ の係数を1にするため両辺をLで割って移項すると,

$$\frac{d^2q}{dt^2} = -\frac{R}{L}\frac{dq}{dt} - \frac{1}{LC}q + \frac{V}{L}$$
 (8-27)

となる。この式の演算回路は、図8-68のようになる。

20 式(8-27)に、図8-67の R, L, Cの値を代入すると、

$$\frac{d^3q}{dt^2} = -\frac{1 \times 10^3}{50 \times 10^{-3}} \frac{dq}{dt} - \frac{1}{50 \times 10^{-3} \times 0.2 \times 10^{-6}} q + \frac{10}{50 \times 10^{-3}}$$

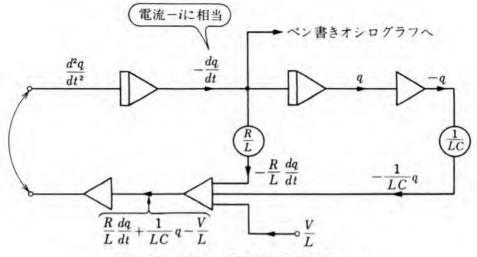


図 8-68 式(8-27)を演算する回路

$$\therefore \frac{d^2q}{dt^2} = -2 \times 10^4 \frac{dq}{dt} - 10^8 q + 2 \times 10^2 \qquad (8-28)$$

(\mathbf{b}) 時間換算 この RLC 直列回路の共振周波数 f の周期 T を計算すると

$$T = \frac{1}{f} = 2\pi\sqrt{LC} = 2\pi\sqrt{50\times10^{-3}\times0.2\times10^{-6}} = 2\pi\times10^{-4} \text{ (s)}$$

となるが、このように短い周期の振動にはペン書きオシログラフは追随できない。また、低速度形アナログ電子計算機の適正な演算時間は数秒~数十秒程度であるから、いま、演算時間を 4π 秒程度に見込めば、時間換算係数 α_T は $4\pi=(2\pi\times 10^{-4})\alpha_T$ から $\alpha_T=2\times 10^4$ にすればよい。この場合、式(8-25)から

$$\tau = 2 \times 10^4 t \qquad \qquad \therefore \quad \frac{1}{t} = \frac{2 \times 10^4}{\tau} \qquad (8-29) \qquad 10$$

となる。したがって,式(8-28)の $\frac{dq}{dt}$ と $\frac{d^2q}{dt^2}$ の項は

$$\frac{dq}{dt} = \frac{dq}{d\tau} \times (2 \times 10^4)$$

$$\frac{d^2q}{dt^2} = \frac{d}{dt} \left[\frac{dq}{dt} \right] = \frac{d}{d\tau} \left[\frac{dq}{d\tau} \times (2 \times 10^4) \right] = \frac{d^2q}{d\tau^2} \times (4 \times 10^8)$$

となり、これを式(8-28)に代入して時間換算を行うと、次のよう になる。

$$\begin{split} \frac{d^2q}{d\tau^2} \times (4 \times 10^8) &= -(2 \times 10^4) \frac{dq}{d\tau} \times (2 \times 10^4) - 10^8 q + 2 \times 10^2 \\ &\therefore \quad \frac{d^2q}{d\tau^2} = -\frac{dq}{d\tau} - \frac{1}{4}q + \frac{1}{2} \times 10^{-6} \end{split} \tag{8-30}$$

5 (c) 電圧変換 式(8-30)の変数 q を電圧 v に変換するため式(8-25)の x を q と置き換えて、

$$v = \alpha q$$
 : $q = \frac{1}{\alpha}v$ (8-31)

となる。これを式(8-30)に代入して整理すると

10

$$\frac{1}{\alpha} \frac{d^2 v}{d\tau^2} = -\frac{1}{\alpha} \frac{dv}{d\tau} - \frac{1}{4\alpha} v + \frac{1}{2} \times 10^{-6}$$

$$\therefore \frac{d^2 v}{d\tau^2} = -\frac{dq}{d\tau} - \frac{1}{4} v + \frac{\alpha}{2} \times 10^{-6}$$
(定数として
加える電圧)

となる。ここで、演算のために加えるステップ電圧を20[V]とすれば

$$\frac{d^2v}{d\tau^2} = -\frac{dq}{d\tau} - \frac{1}{4}v + 20 \tag{8-33}$$

式(8-33)を演算する回路は、図8-69のようになる。

このとき、
$$\frac{2}{\alpha} \times 10^{-6} = 20$$
 で、 $\alpha = 4 \times 10^7$ となる。

(d) 解記録部のグラフの読み方 図8-69の演算回路で, 時間 換算については,式(8-25)と式(8-29)から

$$\frac{1}{t} = \frac{\alpha_t}{\tau} = \frac{2 \times 10^4}{\tau}$$

① 換算係数は微分の回数に関係なく、 $\frac{1}{\alpha}$ でよい。

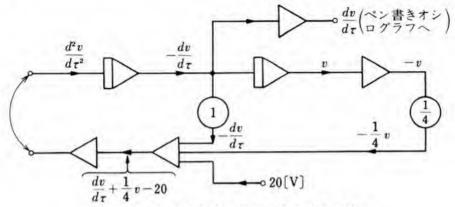


図 8-69 RLC 直列回路の実際の演算回路

また、電圧換算については、式(8-31)と $\alpha=4\times10^7$ から

$$q = \frac{v}{\alpha} = \frac{v}{4 \times 10^7}$$

となり、求める電流 i は、

$$i = \frac{dq}{dt} = \frac{\alpha_T}{\alpha} \frac{dv}{d\tau} = \frac{2 \times 10^4}{4 \times 10^7} \frac{dv}{d\tau} = \frac{1}{2 \times 10^3} \frac{dv}{d\tau}$$
 (8-34)

となる。

いま、解のグラフが図 8-70 であり、ペン書きオシログラフの記録 紙の送り速度が a [mm/s]、電圧感度が b [V/mm] とする。時刻 X における求める電流 i の値は、時刻 X までの時間が $\frac{t}{a}$ で、 $\frac{1}{2\times 10^4}$ にすればよく、その点での電流 i に相当する P 点の値 Y すなわち bv を $\frac{1}{2000}$ にすればよい。

10

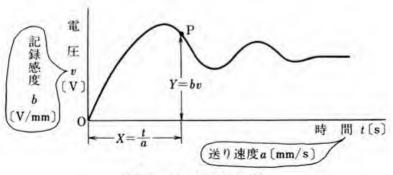


図 8-70 解の読み方

(2) その他の利用

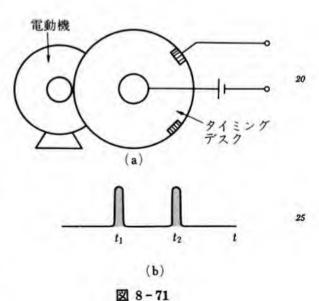
アナログ電子計算機を利用すれば、すでに学んだように微分方程 式を解くことができるが、その他一次方程式・連立方程式などの代 数方程式を解くこともできる。

5 また、フィードバック制御系の各要素の特性と要素間の結合関係 (信号の経路)が与えられていれば、アナログ電子計算機を利用して 179ページの図8-47に示したようなグラフを解記録部に描くこと ができ、制御系の安定・不安定を知ることができる。

さらに、アナログ電子計算機を用いて、実際の各種装置の動作や、 航空機の操縦、原子炉の反応特性などを模擬的に示したりすること ができる。このようにして用いられるアナログ電子計算機をシミュ レータという。シミュレータは、実際の装置を使っての実験や、実 際の操縦訓練よりはるかに経済的で安全である。

問 題

- 1. 次の各装置は、シーケンス制御かフィードバック制御か、
- 1) 乗車券自動販売機 2) 自動洗たく機
- 3) 電気毛布
- 4) 自動ドア
- 5) 家庭用空気調和装置 (エアコン)
- 2. 次の自動制御装置における制御量は何か。
- 1) 電気こたつ
- 2) 安定化電源
- 3) レコードプレーヤ 4) 電気鉄道用変電所
- 3. 負帰還増幅回路や定電圧回路は、一種の自動制御装置である。どのよ うな種類の自動制御か。また、どのようにして自動的に操作が行われて 10 いるか考察せよ。
- 4. ネオンサインの点滅は、どのような制御か。
- 5. 電磁継電器の接点とコイルの関係は、図記号でどのように扱うか。ま た、a 接点と b 接点の違いはどのようにして表現するか。 図記号をかい て説明せよ。
- 6. 図 8-15 の電子式タイマにおいて、CR 回路を変更して限時復帰と なるようにくふうせよ。
- 7. 図8-71のような、モー タタイマのタイミングデスク (24 時間で1回転)から図(b) のような出力電圧が得られる。 なからなの間だけ夜間に電 力温水器がオンになるような シーケンス回路をつくれ(自 己保持回路)。
- 8. 図8-72で示されるスー パストア入口の自動ドアのシ ーケンス制御回路をつくれ。



5

踏板

 S_3

踏板

Si

·方通行

スイッチ

自動引き戸

このドアは、一方通行で踏板 S₁ でドアは開き、踏板 S₂ でドアは閉じる。 電動機は開および閉の2台を用い、それぞれリミットスイッチS2とS4 で動作を終了し、保持する。

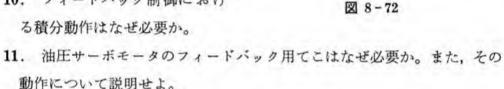
スイッチ

また、客が連続する場合もあ り、S₁を最優先する。

9. フィードバック制 御におけ る制御偏差と機器の不感帯につ いて説明せよ。

5

10. フィードバック制御におけ 10



- 12. サーボモータは、ポテンショメータを併用するのはなぜか。
- 13. フィードバック制御の安定性について、ボード線図の概略を描いて安 定な場合と不安定な場合を説明せよ。
 - 14. フィードバック制御系で、利得余裕または位相余裕はなぜ必要か。ま た、余裕の大小によって制御系はどのように動作が変化するか。

問題解答

第5章

- 問 1. 2.5 [kHz], 0.01
- 問 4. 70 [µs], 0.5

問 5.

A	В	Y
0	0	1
1	0	1
0	1	1
1	1	0

問題 2. 0.2 [ms], 0.025

- 4. 1 [ms]
- 6. 8.4×10⁻⁴ (s), 1190.5 (Hz)

第6章

問 4. 56 [%]

問 5. 0.69[%]

問題 2. (a) 90.9[%]

第7章

- 問 1. 19.85, 20.15
- 問 4. 10 (MHz)
- 問 5. 72 [km/h]
- 問題 1. 248.5, 251.5
 - 3. 10.5 (W)
- 4. 1.59 (MHz)
- 9. 80 [km/h]

第8章

間 22.
$$\dot{H}(s) = \frac{1}{1+sCR}$$

問 23.
$$T=\frac{L}{R}=0.5$$

$$H(j\omega) = \frac{1}{1 + j\omega \times 0.5}$$

ð	回復時間18	三端子レギュレータ…75
Ø	換算係数196	サンプリングオシロス
I動作158	時間——196	コープ116
アナログ計算機189	*	
高速度形——191	ŧ	ι
低速度形——191	擬似負荷法102	時限プログラム制御 151
安定化回路58	帰 線114	自己保持回路144
h	——期間114	実効抵抗95
٧,	共振誤差101	自動制御装置140
行過ぎ量178	<	自動点滅器129
5	,	しゃ断領域にある10
	クランプ38	周波数計
うなり107	クランプ回路38	吸収形——106
克	IE38	ヘテロダイン― 107
2	負39	シュミレータ201
SCR82	ıt	シンクロスコープ …115
演算部190	U	信号
#	係数器192	ステップ172
40	継電器146	連続——172
応 答171	電磁——146	真理表42
周波数—— …172,180	無接点——148	+1-
過渡——172,180	系統図145	す
遅れ時間13	٤	スイッチ
*		フロート146
	光電式車両速度	命令——145
ガイガー・ミュラー	検出器125	復帰形命令—— …145
計数管132	ゴムチューブ式	保持形命令—— …145
解記録部190	センサ126	リミット146
回転計	コンパレータ78	スイッチング制御77
光電式——128	*	スイッチング素子78
ディジタル―― …127		スピードアップコンデ
外 乱171	差動変圧器161	ンサ15
加算器192	サーボ増幅器165	スライサ38
可動鉄片形97	サーボモータ161	
カード読取り装置 …130	サーミスタ温度計 …124	

世	そ	ح
制御	掃引期間114	同期をとる114
直列——69	操作部144	トリガ掃引方式116
定值——157	相補形金属酸化膜	2.00
追值——157	半導体51	ね
並列——69	測温抵抗体123	熱電温度計122
制御系145		熱電電流計98
制御系のループ利得 175	<i>t</i> =	
制御対象141	タイマ148	Ø
制御動作157	機械式149	能動領域11
制御部144,165	電子式149	
機械式167	タイムチャート152	it
電気式165	ダイアフラム163	波形整形35
制御命令141	立上り時間13	パルス6
制御量141	立下り時間13	トリガ30
整 流59	ターンオフ時間13	方形波——7
——回路58	ターンオン時間13	半波整流回路59
整流形97	*	7)
積分回路22	,	U
積分器193	蓄積時間13	P 動作158
積分動作158	チョークコイル64	PID 動作159
接続部190	7	PI 動作159
絶縁抵抗8	τ	比較部163
接触抵抗8	抵抗温度計123	ピーククリッパ37
接点	D動作159	否定回路40
a146	伝達関数180,184	否定論理積回路44
限時動作——149	一次遅れの―― …184	否定論理和回路44
限時復帰——149	周波数——184	ピート107
b146	電位差計形自動平衡	零——107
ブレーク146	記録計117	微分回路21
×-1	電源部190	微分動作159
全波整流回路60	電子電圧計99	比例動作158
	P形——·····99	

s.	定常——157	ż.
不感带158	1£	要 素145
符号変換器192	飽和領域にある10	余 裕
不飽和スイッチ回路…17	歩進信号152	位相——176
フライホイール	ポテンショメータ …161	雜音52
ダイオード79	ボード線図173,185	利得——176
フリップフロップ 回路······32	ŧ	6
	マルチエミッタ	RAM53
~	トランジスタ49	
平滑回路58,62		Ŋ
ベースクリッパ37	3	リサジュー図形108
ベ¤ − ······162	脈動電流62	リプル68
変圧回路58	ミリポルト計99	リミッタ38
変換部161		リミット回路37
偏 向111	b	
電極111	命令処理部144	8
垂直111		露出計130
水平——111	\$	ROM53
静電	目標值141,157	論理積回路40
電磁——112	18	論理和回路40
偏差157	Ф	
残留——157	誘電体損失96	
制御——157		

藤井 信生 藤井 眞

石坂陽之助 福田 務

井上 正也

岩本 洋

内山 明治

北川 宗行

庄司 一喜

●表紙・扉AD多川精一 + 中野達彦 (東京エディトリアルセンター)

●表紙 飯田敏行

電子技術IB

7 実教 工業 069

昭和57年3月31日 文部省検定済 昭和58年2月25日 初版発行 平成3年1月20日 印 刷 平成3年1月25日 発 行

●平成3年12月末まで仮事務所で 営業しております。 お問い合わせ は下記にお願いいたします。

〒160 東京都新宿区新宿6-12-5 新宿松喜ビル TEL.03-3350-7581 ◎著作者——●

末松 安晴 ほか9名(別記)

発行者──●

実教出版株式会社 代表者 奥脇 誠治 東京都千代田区五番町5

印刷者——•

中央印刷株式会社 代表者 日岐 弘登 東京都新宿区新小川町4-24

発行所──●

実教出版株式会社

〒102 東京都千代田区五番町 5 電話 03-3238-7700(代表) 振替 東京 4-183260

定 価―

文部大臣が認可し官報で告示した定価 (消費税に相当する金額を含む)(上記の 定価は、各教科書取次供給所に表示します)

トランジス

			最 大 定 格					しゃ断電流		
形名用	用途	V_{CB} [V]	V_{EB} [V]	I _C [mA]	P_{C} [mW]	<i>T,</i> [°C]	$I_{CBO} \ [\mu { m A}]$	V _C ,		
2 SC 321	SW	40	5	200	360	175	1	20		
372	AF, RF	60	5	500	400	125	0.1	60		
458	RF	30	5	100	200	125	0.5	18		
460	RF	30	5	100	200	125	0.5	18		
482	RF, PA	40	5	600	600	175	1	30		
486	AF, PA	70	5	1.5[A]	800	170	10	30		
490	AF, PA	60	5	3[A]	16[W]	150	3[mA]	50		
494	AF, PA	50	5	5[A]	50[W]	150	10[mA]	50		
504	AF	80	5	600	800	175	10.5	60		
538	AF	25	5	50	300	175	1	10		
732	AF, LN	35	5	100	300	125	0.1	60		
733	AF	35	5	100	300	125	0.1	18		
735	AF, RF	35	5	400	300	125	0.1	18		
828	AF, RF	30	5	50	250	125	1	10		
829	RF	30	5	30	150	125	1	10		
945	AF, RF	60	5	100	250	125	0.1	60		
1000	AF, LN	60		150	400	125	0.1	60		
1047	RF	30	3	15	150	125	10	30		
1122	RF, PA	35	4	4.5[A]	30[W]	175	100	15		
1173	AF, PA	30	5	3[A]	10[W]	150	1	20		

用途 AF:低周波增幅 RF:高周波增幅 LN:低雑音増幅

(25[°C])

直流電	直流電流増幅率			h バラ	メータ		14	イアス	高周波特性	
h_{FE}	V_{CE} [V]	<i>I_C</i> [mA]	h_{fe}	h_{ie} [k Ω]	$h_{rc} \times 10^{-4}$	h _{ne} [µS]	V _{t,B} [V]		f_T [MHz]	C_{ab} [pF]
40	1	10					10	20	450	4
70~140	1	10	140	4	0.5	3	12	1	200	2
140	12	2	130	16.5	0.7	11	5	0.1	230	3,5
35 - 200	12	2	85				12	2	230	1.8
30-300	2	150	70				10	10	50	15
30 - 300	2	200	80				10	200	20	50
			80				5	0.5[A]	10	130
			60				5	1[A]	20	80
30~300	2	150	40				10	10	80	13
250	5	2	250	3.5	2.5	35	5	2	150	4.5
200 - 700	6	2	500				6	1	150	2
70 ~ 700	6	2	200				6	1	80	7
70-700	1	100	100				5	50	300	7
65 - 700	5	2	220	3.6	0.4	20	5	2	220	2.2
40-500	10	1	130				10	1	230	1.3
200	6	1		4.5	4.5	17	6	10	250	3
200 - 700	6	2	280	7.5	0.62	6.4	6	1	80	6
120	6	1					6	1	650	1.15
40	5	1.5[A]					10	100	400	20
70-240	2	500					2	500	100	35

PA:電力增幅

SW:スイッチング